

#### F1000100013B

23.09.94



## (12) PATENTTIJULKAISU PATENTSKRIFT

## (10) FI 100013 B

(45)	Patentti	myonnetty	-	Patent	beviljats	15.08.97
------	----------	-----------	---	--------	-----------	----------

(51) Kv.lk.6 - Int.cl.6

## D 21F 5/04

S	U	U	M	1 -	۲	ı	N	L	A	IA	U

(FI)

(21) Patenttihakemus - Patentansökning

(41) Tullut julkiseksi - Blivit offentlig

931263

22.03.93 (22) Hakemispāivā - Ansökningsdag

(24) Alkupāivā - Lopdag 22.03.93

# Patentti- ja rekisterihallitus Patent- och registerstyrelsen

- (73) Haltija Innehavare
  - 1. Valmet Paper Machinery Inc., Panuntie 6, 00620 Helsinki, (FI)
- (72) Keksijā Uppfinnare
  - Ilmarinen, Antti, Sääksmäentie 42, 40520 Jyväskylä, (FI)
  - 2. Ilvespää, Heikki, Voionmaankatu 13 C 50, 40700 Jyväskylä, (FI)

  - 3. Kuhasalo, Antti, Välitie 1 as. 10, 40530 Jyväskylä, (FI) 4. Yli-Kauppila, Jouko, Hietalantie 1, 40950 Muurame, (FI)
  - Heikkilä, Pertti, Nummenpäänkatu 5 B 18, 21620 Raisio, (FI)
     Jokioinen, Ilkka, Pettistentie 275, 21420 Lieto, (FI)

  - 7. Korpela, Matti, Välskärinkatu 3, 20470 Turku, (FI)
  - 8. Pettersson, Henrik, Kuusitie 14, 23100 Mynämäki, (FI)
  - 9. Karvinen, Mikko, Koivukuja 3, 41330 Vihtavuori, (FI) 10. Sailas, Vāino, Sievisenmāentie 12 C, 40420 Jyskā, (FI)
  - 11. Taskinen, Pekka, Seitikintie 9 A 8, 40640 Jyväskylä, (FI)
  - 12. Parker, Richard A., 17 Southwell Road, Cape Elizabeth, ME 04107, USA, (US)
- (74) Asiamies Ombud: Forssén & Salomaa Oy, Yrjönkatu 30, 00100 Helsinki
- (54) Keksinnön nimitys Uppfinningens benämning

Kuivatusmenetelmä ja kuivatusmoduli sekä niitä soveltavat kuivatusosat etenkin nopeakäyntiseen paperikoneeseen Torkningsförfarande och torkningsmodul samt torkningspartier där dessa tillämpas, speciellt för en snabbt gående pappersmaskin

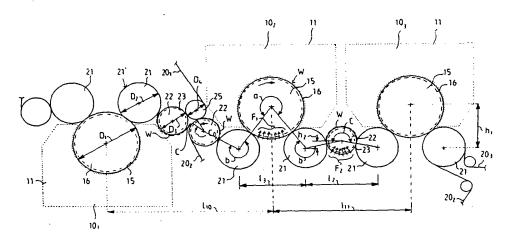
(56) Viitejulkaisut - Anforda publikationer

FI C 53333 (D 21F 5/04), FI C 87669 (D 21F 5/02)

(57) Tiivistelmä - Sammandrag

Keksinnön kohteena on menetelmä ja laite paperirainan (W) kuivatuksessa, jossa paperiraina (W) on kuivatusviiran (20,) tukemana ilman rainan (W) pitkiā avoimia vetoja. Paperirainaa (W) kontaktikuivataan painaen sitä kuivatusviiralla (20) sylinteripinnalle (21'), jonka halkaisija on  $D_2 > 1.5$  m sektorissa b, jonka suuruus on b > 180°. Rainaa (W) haihdutuskuivatetaan päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatuksena siihen kohdistettavilla suurinopeuksisilla  $(v_g)$ kuivatuskaasusuihkuilla kuivatusviiralla (20) seuraavan suurihalkaisijaisen  $D_1 > 2 m$  sylinterin (15) pinnalla sektorissa a > 180° rainan (W) ollessa ulkokaarteen puolella. Kuivattava raina (W) ohjataan imutelan (22) alipaineisen sektorin c yli rainan (W) ollessa kuivatusviiran (20) kannatuksessa ulkokaarteen puolelle, jonka sektorin suuruus on c >160° ja jonka imutelan (22) halkaisija  $D_3$  on  $D_3 < D_2$ .

Uppfinningen avser ett förfarande och en anordning vid torkning av en pappersbana (W), där pappersbanan (W) stöds av en torkningsvira (20<sub>i</sub>) utan väsentligen långa öppna drag av banan (W). Pappersbanan (W) kontakttorkas genom att trycka denna med en torkningsvira (20) på en cylinderyta (21'), vars diameter är D<sub>2</sub> > 1,5 m i en sektor b, vars storlek är b > 180°. Banan (W) torkas genom avdunstning genom påblåsning och/eller genomströmning med strålar av torkningsgas av hög hastighet  $(v_9)$  som riktas mot denna på ytan av en cylinder (15) med stor diameter  $D_1 > 2$  m som följer efter torkningsviran (20) i en sektor a > 180° under det att banan (W) är på den yttre krökens sida. Banan (W) som skall torkas styrs över en undertrycksatt sektor c av sugvalsen (22) under det att banan är uppburen av torkningsviran (20) på den yttre krökens sida, storleken av vilken sektor år  $c > 160^{\circ}$  och varvid diametern  $D_3$  av sugvalsen (22)  $\bar{a}r D_3 < D_2$ .



Kuivatusmenetelmä ja kuivatusmoduli sekä niitä soveltavat kuivatusosat etenkin nopeakäyntiseen paperikoneeseen Torkningsförfarande och torkningsmodul samt torkningspartier där dessa tillämpas, speciellt 5 för en snabbt gående pappersmaskin

Keksinnön kohteena on menetelmä paperirainan kuivatuksessa, jossa menetelmässä paperiraina on kuivatusviiran tukemana ilman rainan olennaisen
pitkiä avoimia vetoja sen kuivattavana olevan osuuden pituudella.

Lisäksi keksinnön kohteena on paperikoneen kuivatusosan kuivatusmoduli, joka on tarkoitettu etenkin suurinopeuksisten paperikoneiden kuivatusosiin, joiden nopeus v ≈ 25-40 m/s ja jossa kuivatusmodulissa on johtotelojen, kuivatussylinterien ja kääntöimutelan ohjaama kuivatusviiralenkki.

Lisäksi keksinnön kohteena on edellä mainituista kuivatusmoduleista 20 koostettu kuivatusosa.

Lisäksi keksinnön kohteena on erilaiset edellä esitetyistä kuivatusmoduleista ja ennestään tunnetuista kuivatussylinteriryhmistä koostetut hybridikuivattimet.

25

30

35

**:** .

Paperikoneiden suurimmat ratanopeudet ovat nykyisin jo luokkaa 25 m/s, mutta ennen pitkää tullaan ottamaan käyttöön nopeusalue 25-40 m/s. Tällöin paperikoneen ajettavuuden pullonkaulaksi tulee muodostumaan kuivatusosa, jonka pituus ennestään tunnettua monisylinterikuivattimia käyttäen tulisi lisäksi sietämättömän pitkäksi. Jos ajatellaan, että nykyistä monisylinterikuivatinta käytettäisiin ratanopeudella 40 m/s, siinä olisi n. 70 kpl kuivatussylinterejä ja sen konesuuntainen pituus tulisi olemaan ~ 180 m. Tällöin kuivattimessa olisi n. 20 eri viiraryhmää ja vastaava määrä ryhmävälivientejä. On oletettavaa, että nopeusalueella 30-40 m/s normaalien ennestään tunnettujen monisylinterikuivattimien ajettavuus ei olisi enää lähelläkään tyydyttävää, vaan ratakatkoja ilmenisi runsaasti, mikä alentaa paperikoneen hyötysuhdetta.

Nopeusalueella 30-40 m/s ja sitä ylittävillä nopeuksilla ennestään tunnetut monisylinterikuivattimet tulisivat myös epätaloudellisiksi, koska ylipitkän paperikonesalin investointikustannukset muodostuisivat kohtuuttoman suuriksi. Paperikonesalin voidaan arvioida nykyisin maksavan tyypillisesti noin 1 Mmk/konesuuntainen metri.

Paperikonesalissa on yleensä käytettävissä korkeussuunnassa tilaa, ja onkin ehdotettu, että monisylinterikuivattimen sylinterit järjestetään pystysuuntaisiin pinoihin, mutta tällöin etenkin suurilla nopeuksilla ajettavuus ja hylynpoisto-ongelmat korostuvat ja tulevat nopeusalueella 30-40 m todennäköisesti hyvin vaikeiksi ratkaista. Tämän tekniikan tason osalta viitataan hakijan FI-patenttihakemukseen 890786.

10

30

35

•

Ennestään tunnettujen monisylinterikuivattimien kuivatustehoa kuvaava eräs parametri on kuivatusosalla haihdutettavan veden määrä pituus- ja leveysyksikköä kohti siis kuivattavan rainan peittämää lattiapinta-alaa kohti aikayksikössä. Ennestään tunnetuissa monisylinterikuivattimissa tämä parametri on tyypillisesti alueella 50...80 kg H<sub>2</sub>O/m<sup>2</sup>/h.

On ennestään tunnettua käyttää paperirainan haihdutuskuivatukseen erilaisia päällepuhallus/läpipuhallusyksiköitä, joita on käytetty varsinkin tislepaperin kuivatuksessa. Tämän tekniikan tason osalta viitataan esimerkkeinä seuraavaan patenttikirjallisuuteen: US-3301746, US-3418723, US-3447247, US-3541697, US-3956832, US-4033048, CA-2061976, FI-57457 (vast. SE-7503134-4) ja FI-87669.

Edellä esitetyistä julkaisuista esillä olevaa keksintöä ehkä lähinnä on J. M. Voithin US-patentissa 4033048 esitetty paperiradan kuivatin, joka ei kuitenkaan sovellu käytettäväksi keksinnössä tarkoitetuilla suurilla nopeuksilla v > 25 m/s, eikä etenkään nopeusalueella v  $\approx$  30-40 m/s tai sitä suuremmilla nopeuksilla. Em. US-patentin mukaisessa ratkaisussa on tässä ja muissa suhteissa seuraavat epäkohdat. Em. US-patentissa on tukikudoslenkin sisäpuolelle sijoitettu imulaatikko, jonka avulla alipaineistetaan sekä iso imutela että imutelan alapuolella oleva ulkopuolisten kuumennettavien telojen välinen tasku. Tällöin ongelmaksi muodostuvat reunatiivistykset, joista vuotaa ilmaa merkittäviä määriä.

Vuotoilma puolestaan aiheuttaa voimakkaan koneen poikkisuuntaisen ilmavirtauksen radan reuna-alueille, mikä huonontaa raidan stabiilia kulkua kuivatuslaitteen läpi ja siten koko koneen ajettavuutta ja hyötysuhdetta. Suuren vuotoilmamäärän vuoksi taskun ja telan alipaineistaminen sille alipainetasolle, joka suurilla nopeuksilla on tarpeen stabiilin rainan kulun varmistamiseksi, vaatii suuret ilmankanavat ja puhalluslaitteet sekä kuluttaa tämän vuoksi runsaasti energiaa.

Esillä olevan keksinnön tarkoituksena on aikaansaada uusia ratkaisuja 10 edellä kosketeltuihin ongelmiin.

15

20

25

:

Keksinnön päätarkoituksena on aikaansaada uusi paperiradan haihdutuskuivatusmenetelmä, kuivatusmoduli ja sitä soveltava kuivatusosa, jotka soveltuvat käytettäväksi suurilla ratanopeuksilla v > 25 m/s, jotka nopeudet ovat sopivimmin luokkaa  $v \approx 30-40$  m/s tai jopa suurempiakin.

Esillä olevan keksinnön tarkoituksena on aikaansaada uusia kuivatusratkaisuja edellä mainitulle nopeusalueelle niin, että hyvin suuresta ratanopeudesta huolimatta kuivatusosan ajettavuus saadaan pysymään tyydyttävällä tasolla.

Esillä olevan keksinnön eräänä päätarkoituksena on myös lisätä päällepuhallus- ja/tai läpivirtauksen avulla kuivatusnopeutta ja näin lyhentää kuivatusosaa, mikä osaltaan parantaa kuivatusosan ajettavuutta.

Keksinnön lisätarkoituksena on aikaansaada sellainen kuivatusmenetelmä ja -laitteisto, jota käyttäen mainitulla korkealla nopeusalueella kuivatusosasta saadaan silti konesuuntaiselta pituudeltaan kohtuullinen niin, ettei sen pituus ainakaan olennaisesti ylitä nykyisten sylinterikuivattimien pituutta. Tähän päämäärään pääseminen mahdollistaisi paperikoneuusinnat ja modernisoinnit nykyisin käytössä oleviin paperikonehalleihin aina ratanopeuteen  $v \approx 40$  m/s saakka ja jopa sen ylikin.

Keksinnön lisätarkoituksena on saada aikaan sellainen kuivatusmenetelmä ja sitä soveltava kuivatusosa, jossa raina on koko kuivatusosan pituudella kiinnitettynä luotettavasti kuivatusviiraan siten, että sen poikittaissuuntainen kutistuminen saadaan pääasiallisesti estetyksi ja täten vältetyksi epätasaisesta poikittaisesta kutistumaprofiilista aiheutuvat rainan poikittaiset epähomogeenisuudet.

- 5 Edellä esitettyihin ja myöhemmin selviäviin päämääriin pääsemiseksi keksinnön menetelmälle on pääasiallisesti tunnusomaista se, että menetelmä käsittää kombinaationa seuraavat vaiheet (a), (b), (c) ja (d):
- (a) kontaktikuivataan paperirainaa painaen sitä kuivatusviiralla sylinteripinnalla, jonka halkaisija valitaan  $D_2 > 1,5$  m, sektorissa b, jonka suuruus valitaan b >  $180^{\circ}$ ;
- (b) haihdutuskuivatetaan rainaa päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatuksena rainaan kohdistettavilla suurinopeuksisilla kuivatuskaasusuihkuilla mainitulla kuivatusviiralla seuraavan suurihalkaisijaisen sylinterin pinnalla sektorissa a > 180° rainan
  ollessa ulkokaarteen puolella, ja jonka viimemainitun sylinterin
  halkaisija  $D_1$  valitaan  $D_1$  >  $D_2$  ja lisäksi  $D_1$  > 2 m;
- 20 (c) suoritetaan olennaisesti edellä määritellyn kaltainen vaihe (a);
  - (d) ennen vaihetta (a) ja/tai vaiheen (c) jälkeen ohjataan kuivattava raina imutelan alipaineisen sektorin c yli rainan ollessa kuivatusviiran kannatuksessa ulkokaarteen puolelle, jonka sektorin suuruus valitaan c >160° ja jonka imutelan halkaisija  $D_3$  valitaan  $D_3 < D_2$ .

25

:•.

Keksinnön mukaiselle kuivatusmodulille on puolestaan pääasiallisesti tunnusomaista se, että kuivatusmoduli käsittää suuriläpimittaisen  $D_1$  30 päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylinterin, jonka halkaisija  $D_1 > 2$  m ja joka sylinteri on sijoitettu kuivatusviiralenkin sisälle, että mainitun päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylinterin tuntumaan sen molemmin puolin on sijoitettu sileäpintaiset kuumennetut kontaktikuivatussylinterit, joiden läpimitta  $D_2 < D_1$  ja jotka kontaktisuivatussylinterit on sijoitettu saman kuivatusviiralenkin ulkopuolelle, että rainan kulkusuunnassa ennen ja/tai jälkeen mainittua kontaktikuivatussylinteriä on saman kuivatusviiralenkin sisäpuolelle sijoitettu

kääntöimutela tai -telat, jonka/joiden halkaisija  $D_3 < D_2$ , että mainitut kuivatussylinterit ja kääntöimutelat on sijoitettu keskenään niin, että kuivatussylintereillä rainan ja kuivatusviiran sivuamissektorit a > 180°, b > 180° ja mainitun päällepuhallus-ja/tai läpivirtauskuivatussylinterin ulkovaippa on varustettu urituksella ja/tai on kuivatuskaasua läpäisevä ja jonka vaipan sivuamissektorille a on järjestetty kuivatushuuva, jonka sisällä on kuivattavan rainan ulkopinnan tuntumassa suutinkenttä, jonka kautta on kohdistettavissa suurella nopeudella kuivatuskaasusuihkusto kuivattavan rainan vapaata ulkopintaa vasten mainitun sektorin a olennaisella alueella.

Keksinnön piiriin kuuluvat myös sellaiset hybridikuivatusosat, joissa käytetään keksinnön mukaisia moduleja sopivissa paikoissa yhdessä tunnettujen sylinteriryhmien kanssa, etenkin yksiviiraviennillä varustettujen ns. "normaalien" sylinteriryhmien kanssa, joissa kuivatussylinterit ovat ylärivissä ja kääntöimutelat alarivissä tai päinvastoin. Mainittujen ryhmien ja keksinnön mukaisten modulien välillä käytetään sopivimmin suljettuja ryhmävälivientejä.

10

15

20 Keksinnössä on uudella tavalla yhdistetty ennestään tunnettu päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatus sekä kontaktikuivatus kuumennettuja kontaktikuivatussylinterejä käyttäen. Jotta keksinnön päämääriin päästäisiin kyseisillä suurilla rainan nopeuksilla v > 25 m/s, etenkin nopeusalueella  $v \approx 30-40$  m/s, on mainitut kuivatusvaiheet ja kuivatusmodulien geometria järjestettävä keksinnön mukaisella uudella tavalla. 25 Lisäksi keksinnössä on otettu huomioon se kuivatusosan ajettavuuden kannalta ratkaiseva tekijä, että rainan joutessa päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylintereille ja kääntöimuteloilla viiran kannatuksessa ulkokaarteen puolelle se pyrkii irtoamaan keskipakovoimien vaikutuksesta kuivatusviirasta irrotusvoiman ollessa verrannollinen termiin  $\mathbf{v}^2/\mathbf{r}$ , missä  $\mathbf{r}$  on sylinterin tai telan säde. Tämän irtoamisen estämiseksi järjestetään sopivimmin mainituille päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylintereille ja kääntöimuteloille paine-ero, joka mitoitetaan niin suureksi, että rainan irtoaminen kaikissa tapauksissa estyy ja ajettavuus säilyy tältäkin osin. Mainittua paine-eroa voidaan myös käyttää 35

etenkin päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterillä edistämään läpivirtauskuivatusta.

Keksinnössä kuivatuskaasuna käytetään sopivimmin joko ilmaa tai tulistettua höyryä. Kuivatuskaasun tila valitaan kussakin kuivatusvaiheessa
ottaen huomioon se, kuinka vesi on kussakin kuivatusvaiheessa paperirainan kuidukkoon sitoutunut. Näin saadaan sekä paperin laadun että
kuivatuksen kannalta optimaalinen kuivatustapahtuma.

- 10 Keksinnön mukaisessa kuivatusmodulissa voidaan päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterinä ja kääntöimutelana edullisimmin käyttää sellaisia uritetulla ja läpirei'itetyllä vaipalla varustettuja kuivatussylinterejä ja kääntöimuteloja, joita hakija markkinoi tavaramerkillä VACTM-tela ja joiden yksityiskohdat selviävät hakijan FI-patentista 83,680 (vast. US-pat. 5,022,163). Läpivirtaussylinterinä voidaan käyttää suuremman alipaineen ja avoimen pinta-alan omaavaa läpipuhallustelaa. Eräs tällainen tela on esim. hakijan tavaramerkillä "HONEYCOMB"-tela markkinoima tuote.
- 20 Kun keksinnön mukaisesti raina pidetään olennaisesti koko kuivatusosan pituudella tukevasti kiinni kuivatusviiralla tarvittaessa käyttäen kaartosektoreilla, joilla raina jää ulkopuolelle, paine-eroa, estetään rainan poikittainen kutistuminen kuivatuksen aikana, millä eliminoidaan epätasaisesta poikittaisesta kutistumaprofiilista aiheutuvat rainan poikittaiset epähomogeenisuudet.

Keksinnössä päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterin huuvana voidaan käyttää myös ylipaineistettua huuvaa ja/tai kyseisenä isosylinterinä uravaipalla tai vastaavalla viirasukkavaipalla varustettua sylinteriä. Tällöin mainittu paine-ero, jolla raina pidetään kuivatusviiran kannatuksella, voidaan saada aikaan pääasiallisesti mainitulla huuvan ylipaineistuksella, jolla myös aikaansaadaan tarvittaessa kuivatuskaasujen rainan läpivirtaus.

30

35 Keksinnön mukaisessa kuivatusmodulissa tai useammissa peräkkäisissä -moduleissa voidaan päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterin huuva

jakaa poikkisuunnassa konesuuntaisin seinämin useisiin lohkoihin, joihin johdetaan lämpötilaltaan, kosteudeltaan ja/tai paineeltaan erilaista kuivatuskaasua, tai ko. lohkoissa käytetään nopeudeltaan erilaisia
kuivatuskaasusuihkustoja. Täten voidaan paperirainan kuivumista säädel5 lä poikkisuunnassa ja aikaansaada edullinen poikkisuunnassa tietynmuotoinen, tavallisimmin tasainen kosteusprofiili.

Keksinnön mukaisessa kuivattimessa käytettäväksi tulevan "isosylinterin" alla olevaa taskua ei ole tarkoitus alipaineistaa kudoslenkin sisäpuolelle asetetun imulaitteen avulla kuten em. US-patentissa 4,033,048. Ko. isosylinteri samoin kuin kuivatussylintereiden välissä olevat pienemmät kääntöimutelat esim. hakijan VACTM-telat, on kukin varustettu omalla imuyhteellään telan akselilla. Em. US-patentissa on samaa tukikudosta käyttävien isojen imutelojen, "keskitelojen", välissä vain yksi ulkotela, joka voi olla lämmitetty.

10

15

20

25

30

Keksinnön mukaisessa edullisessa kuivaimen sovellusmuodossa kahden saman tukikudoslenkin sisällä olevan päällepuhallussylinterin (isosylinterin) välissä on ainakin kaksi kontaktikuivatussylinteriä ja pienempihalkaisijainen kääntöimutela niiden välissä. Tämä tulee käytännön rajoituksista rakentaa mahdollisimman suuren peiton omaava päällepuhallushuuva telan ympärille samalla kun halutaan mahdollisimman tehokas tuenta radalle ko. päällepuhallustelojen välillä. Em. US-patentissa 4,033,048 mainitaan vain kuumailmakupu. Keksinnössä on nimenomaan oleellista, että jos väliaineena käytetään kuumaa ilmaa, ko. ilmalla on päällepuhalluskuivatuksessa huomattava nopeus rainaa vasten. Em. US-patentin esittämä laite ei sovellu läpipuhalluskuivatukseen edellä mainituista vaikeuksista johtuen. Läpipuhallusmahdollisuutta, samoin kuin päällepuhallustakaan, ei em. US-patentissa ole mainittu. Ko. US-patentin ulkotelojen rataa kuumentava vaikutus jää hyvin vähäiseksi pienen peittokulman vuoksi. Tällä keksinnöllä toteutuu kuivaingeometria, jossa myös ko. kuumennettavat kontaktisylinterit voidaan tehokkaasti hyödyntää haihdutukseen rainasta.

35 Seuraavassa keksintöä selostetaan yksityiskohtaisesti viittaamalla oheisen piirustuksen kuvioissa esitettyihin keksinnön eräisiin sovel-

lusesimerkkeihin, joiden yksityiskohtiin keksintöä ei ole kuitenkaan ahtaasti rajoitettu.

Kuvio 1 esittää kaaviollisena sivukuvana erästä keksinnön mukaista 5 kuivatusosaa kokonaisuudessaan.

Kuvio 2 esittää kuvion 1 mukaisen kuivatusosan sellaista modifikaatiota, jonka kuivatusosan alkupäässä on yksi normaali ryhmä kuivatussylinterejä, joka ryhmä on varustettu yksiviiraviennillä.

10

Kuvio 3 esittää sellaista keksinnön modifikaatiota, jossa ensimmäisenä kuivatusryhmänä on keksinnön mukainen kuivatusmoduli ja sen jälkeen normaaleja yksiviiraviennillä varustettuja kuivatussylinteriryhmiä.

15 Kuvio 4 esittää sellaista keksinnön modifikaatiota, jossa kuivatusosan loppupäässä tunnetun ns. käännetyn sylinteriryhmän paikalle on sovitettu keksinnön mukainen kuivatusmoduli.

Kuvio 5 esittää erästä edullista keksinnön mukaisen kuivatusmodulin 20 edullista geometriaa sekä tärkeimpiä mitoitusparametrejä sekä kolmesta peräkkäisestä modulista koostuvaa haihdutuslaitekombinaatiota.

Kuvio 6 esittää sellaista keksinnön mukaista kuivatusmodulia, jossa on kaksi yhteen liitettyä päälle/läpipuhallushuuvaa.

25

Kuvio 7 esittää sellaista keksinnön modifikaatiota, jossa kuivatussylinterien ja päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterien sekä kääntöimutelojen välillä on suorat kuivatusviiran ja rainan yhteiset juoksut.

30

Kuvio 8 esittää sellaista keksinnön mukaisen kuivatusmodulin modifikaatiota, jossa on kaksi peräkkäistä päälle/läpipuhallussylinteriä ja niiden päällä on huuvat, joissa on kuivatusviiran ja rainan suoran juoksun päälle ulottuvat ulokeosat.

Kuvio 9 esittää päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterin huuvan yhteydessä kuivatuskaasun kierrätysjärjestelyjä.

Kuvio 10 esittää keksinnön mukaisen modulin yhteyteen tuotavien kuivatus- ja puhalluskaasujen kierrätysjärjestelyjä.

Kuvio 11 esittää leikkauksia XI-XI kuvioissa 9 ja 10.

Aluksi selostetaan lähinnä kuvioihin 5 ja 9 viitaten keksinnön mukaisen 10 kuivatusmodulin 10 rakenne-esimerkki. Kuivatusmoduli 10 käsittää suuriläpimittaisen  $D_1$  päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylinterin 15, josta seuraavassa käytetään nimitystä "isosylinteri". Isosylinterin 15 vaippa 16 on läpirei'itetty ja/tai ulkopinnaltaan uritettu (kuvio 11), johon uritukseen 16R on vaipan 16 rei'ityksen kautta tai muuten 15 aikaansaatavissa alipaine rainan W pitämiseksi kuivatusviiran 20 pinnalla sektorilla a. Kuivatusmoduliin 10 kuuluu isosylinterin 15 tuntumaan sen molemmin puolin sijoitetut kontaktikuivatussylinterit 21, joilla on sisäisesti höyrykuumennettu sileä ulkopinta 21'. Näistä sylintereistä 21 käytetään myöhemmin nimitystä "kontaktisylinteri", sillä kuivattava raina W tulee kuivatusviiralla 20 puristetuksi niitä vasten 20 välittömään kontaktiin, kun taas isosylinterin 15 sektorilla a raina W on kuivatusviiran 20 päällä ulkokaarteen puolella. Lisäksi kuivatusmoduliin 10 kuuluu yksi tai useampia kääntöimusylinterejä tai -teloja 22, joissa on läpirei'itys. Myöhemmin näistä sylintereistä 22 käytetään nimitystä imutela. Mainitut isosylinterit 15 ja imutelat 22 ovat sopi-25 vimmin hakijan FI-patentissa 83680 (vast. US-pat. 5,022,163) esitettyjä VAC<sup>™</sup>-teloja tai vastaavia, joissa on telavaipan läpäisevä rei'itys 16P, joka avautuu telavaipan ulkopinnan uritukseen 16R (kuvio 11). Mainittuihin urituksiin 16R aikaansaadaan alipaine isosylinterin 15 ja imute-30 lan vaipan 16;23 sisällä vallitsevasta alipaineesta  $p_0$ , joka puolestaan saadaan aikaan isosylinterin 15 ja imutelan 22 akselitapissa olevan imuyhteen 18;38a kautta alipainepumpulla 37;38 (kuviot 9 ja 10).

Lisäksi kuivatusmoduliin 10 kuuluu kuivatusviira 20, jota ohjaavat 35 johtotelat 25.

Viiran permeabiliteetti eli ilmanläpäisevyys valitaan keksinnön kannalta sopivaksi ja peräkkäisissä eri kuivatusviiroissa voidaan käyttää keskenään erilaista permeabiliteettia sekä viiran konesuuntaista kireyttä.

Keksinnön modulissa 10 kuivataan ensivaiheessa paperirainaa W painamalla se kuivatusviiralla 20 sylinteripinnalla 21', jonka halkaisija valitaan  $D_2 > 1,5$  m sektorissa b, jonka suuruus b > 180°. Seuraavassa vaiheessa paperirainaa W haihdutuskuivatetaan päälle/läpivirtauskuivatuksella suurinopeuksisilla  $v_9 \approx 20...150$  m/s kuivatuskaasusuihkustolla kuivatusviiran 20 kannatuksessa isosylinterin 15 pinnalla, jonka halkaisija valitaan  $D_1 > 2$  m rainan W ollessa ulkokaarteen puolella sektorissa a > 180° sopivimmin koko sektorin a alueella. Tämän jälkeen toistetaan edellä määritelty ensivaihe. Ennen em. ensivaihetta ja/tai viimemainitun vaiheen jälkeen kuivattava raina W ohjataan imutelan 22 imusektorin c yli rainan W ollessa kuivatusviiran 20 kannatuksessa ulkokaarteen puolelle. Imusektorin c suuruus valitaan c > 160° ja imutelan 22 halkaisija valitaan  $D_3 < D_2$ . Päällepuhalluskuivatuksessa käytetään sopivimmin kuivatuskaasusuihkuston nopeusaluetta  $v_8 \approx 80...130$  m/s ja läpivirtauskuivatuksessa vastaavasti  $v_8 \approx 20...60$  m/s.

Edellä mainittujen sylinterien ja telojen 15,21,22 ja 25 halkaisijoita on merkitty vastaavasti  $D_1,D_2,D_3$  ja  $D_4$ . Keksinnön mukaisessa kuivatusmodulissa 10 sopivimmin  $D_1 > D_2 > D_3 > D_4$ . Lisäksi on edullista, että suhteet  $D_1/D_2$  ja  $D_2/D_3$  on valittu seuraavilta alueilta:  $D_1/D_2 \approx 1,0\dots 2,2$ , sopivimmin  $D_1/D_2 \approx 1,5\dots 1,7$ ,  $D_2/D_3 \approx 1,1\dots 2,2$ , sopivimmin  $D_2/D_3 \approx 1,2\dots 1,6$  ja  $D_3/D_4 \approx 1,0\dots 2,5$ , sopivimmin  $D_3/D_4 \approx 1,5\dots 2,0$ .

30 Keksinnön mukainen kuivatusmoduli 10 on etenkin vaakasuunnassa siis konesuunnassa mahdollisimman kompakti ja sen kuviossa esitetyt vaakamitat  $l_{10}$  ja  $l_{11}$  valitaan edullisimmin seuraavasti:  $l_{11}$  = (0,8...4,0) x  $D_1$ , sopivimmin  $l_{11}$  = (1,8...3,0) x  $D_1$  ja korkeusmitat  $h_1$  ja  $h_2$  valitaan sopivimmin niin, että  $h_2$  = (0,1...1,1) x  $D_2$  ja  $h_1/h_2 \approx 2...10$ , sopivimmin  $h_1/h_2 \approx 3...6$ .

Keksinnön mukaisessa modulissa 10 kuivatusviiran 20 ja rainan W kiertosektorit teloilla 15 ja 21 valitaan edullisimmin niin, että a  $\approx 180^{\circ}...320^{\circ}$ , sopivimmin a  $\approx 220^{\circ}...300^{\circ}$ , b  $\approx 180^{\circ}...300^{\circ}$ , sopivimmin b  $\approx 210^{\circ}...160^{\circ}$  ja rainan W kiertosektori c imutelalla 22 (kuviossa 5) modulien  $10_2$  ja  $10_3$  välillä c  $\approx 160^{\circ}...300^{\circ}$ , sopivimmin c  $\approx 200^{\circ}...270^{\circ}$ .

Kuviossa 1 on esitetty edellä selostetuista kuivatusmoduleista 10 koostuva paperikoneen kuivatusosa, joka on tarkoitettu tyypillisesti ratanopeudelle 30-40 m/s. Kuivatusosa on sijoitettu kokonaan huuvan 100 sisään. Paperirata W tuodan huuvan 100 sisälle nuolen W<sub>in</sub> suunnasta huuvan 100 aukon 103 kautta ja poistetaan huuvasta 100 kuivatusosan loppupäässä aukon 104 kautta nuolen W<sub>out</sub> suunnassa. Huuvaan 100 on järjestetty sinänsä tunnetusti ilmastointi, mitä kuvaa ilman tuloyhde 105, jonka kautta kuivaa ja mahdollisesti kuumennettua ilmaa johdetaan suuttimien 101 ja 101a ja 101b kautta huuvaan. Huuvasta 100 poistetaan ilmaa kanavien 106a ja 106b kautta. Poistoilmavirtaukset saadaan aikaan puhaltimilla 102a ja 102b. Kostea ilma poistetaan nuolten A<sub>out</sub> suunnassa ulkoilmaan lämmöntalteenottolaitteiston kautta.

- Kuvion 1 mukaisesti kuivatusosa käsittää rainan tulosuunnassa W<sub>in</sub> kaksi "käännettyä" kuivatusmodulia 10<sub>1</sub> ja 10<sub>2</sub>, joissa isosylinterit 15 ja niiden huuvat 11 ovat alapuolella ja kontaktisylinteriparit 21 yläpuolella. Käännetyillä moduleilla 10<sub>1</sub>,10<sub>2</sub> on yhteinen kuivatusviira 20<sub>1</sub>, joka vie rainan W täysin suljettuna vientinä käännetyn ryhmän 10<sub>1</sub>,10<sub>2</sub> läpi, minkä jälkeen raina W siirretään suljettuna ryhmävälivientinä C<sub>1</sub> seuraavan "normaalin" moduliryhmän 10<sub>3</sub>,10<sub>4</sub> kuivatusviiralle 20<sub>2</sub>, jolta se siirretään suljettuna ryhmävälivientinä C<sub>2</sub> seuraavan käännetyn moduliryhmän 10<sub>5</sub>,10<sub>6</sub> kuivatusviiralle 20<sub>3</sub>. Kuivatusviiralta 20<sub>3</sub> raina W siirretään suljettuna ryhmävälivientinä C<sub>3</sub> viimeisen "normaalin" moduliryhmän 10<sub>7</sub>,10<sub>8</sub> kuivatusviiralle 20<sub>4</sub>.
  - Kuviossa 1 on kuivatusosan kokonaispituutta merkitty  $L_1$ :11ä. Tyypillisesti kuvion 1 mukaisen kuivatusosan pituus  $L_1 \approx 40...60$  m.
- 35 Edellä esitetyn mukaisesti kuivatusosan kompaktiutta eli pituussuuntaisen tilankäytön tehokkuutta kuvaava haihdutusnopeus pituus x leveysyk-

sikköä kohti siis kuivattavan rainan peittämää lattiapinta-alaa kohti on  $100...160 \text{ kg } \text{H}_2\text{O/m}^2/\text{h}$ , kun se ennestään tunnetuissa vastaavissa monisylinterikuivattimissa on luokkaa  $50...80 \text{ kg } \text{H}_2\text{O/m}^2/\text{h}$ . Kuviossa lainan W kuivatuspituudesta Lanoin 75...80 % on joko isosylinterien 15 sektoreilla a päälle/läpivirtauskuivatuksen tai sylintereillä 22 kontaktikuivatuspinnan kuivatusvaikutuksen alaisena, kun vastaava prosenttiluku normaaleissa ennestään tunnetuissa monisylinterikuivattimissa on luokkaa – 45...65 %.

Kuviossa 2 on esitetty kuvion 1 mukaisen kuivatusosan sellainen modifikaatio ja hybridikuivatusosa, jossa kuivatusosan alkuosassa on normaali kuivatussylinteriryhmä R<sub>0</sub>, jossa kontaktikuivatussylinterit 21a ovat ylärivissä ja kääntöimutelat 22 alarivissä ja rainanvienti ryhmän R<sub>0</sub> läpi tapahtuu kuivatusviiralla 20<sub>1</sub> yksiviiravientinä. Tämän jälkeen seuraa kahdesta peräkkäisestä keksinnön mukaisesta kuivatusmodulista 10<sub>1</sub> ja 10<sub>2</sub> koostuva kuivatusviiralla 20<sub>2</sub> varustettu keksinnön mukainen viiraryhmä ja sen jälkeen moduleista 10<sub>3</sub> ja 10<sub>4</sub> koostuva "käännetty" viiraryhmä, jonka jälkeen seuraa moduleista 10<sub>5</sub> ja 10<sub>6</sub> koostuva "normaali" viiraryhmä, jolla on kuivatusviira 20<sub>4</sub>.

20

25

30

Keksinnössä haihdutuskuivattava raina W on koko pituudellaan  $L_w$  kuivatusviirojen  $20_1\dots 20_N$  kannattamana ja siirto kuivatusviiralta 20 seuraavalle tapahtuu täysin suljettuina ryhmävälivienteinä  $C_1$ ,  $C_2$  ja  $C_3$ . Keksinnön mukaisia kuivatinmoduleja käytettäessä voidaan raina W siirtää kuivatusviiralta toiselle myös lyhyitä (< 0,5 m) avoimia ryhmävälivientejä käyttäen.

Kuviossa 3 on esitetty eräs keksinnön mukainen hybridikuivatusosa, jossa raina W tuodaan puristinosan viimeisen puristinnipin N kautta keksinnön mukaiselle kuivatusosalle. Puristinnippi N muodostuu sileäpintaisen 41' ylätelan 41 ja urapintaisen 42' alatelan 42 välille. Nipin N jälkeen raina W seuraa sileää telapintaa 41', jolta se siirretään imutelalle 22, joka kuuluu keksinnön mukaiseen ensimmäiseen kuivatusmoduliin  $10_1$ . Modulin  $10_1$  jälkeen raina W siirretään kontaktisylinterien 21 ja imutelojen 22 yli ensimmäiseltä kuivatusviiralta  $20_1$ 

suljettuna ryhmävälivientinä  $C_1$  toiselle kuivatusviiralle  $20_2$ , joka

kuuluu normaaliin monisylinterikuivatinryhmään, jossa kuivatussylinterit 21b ovat ylärivissä ja kääntöimusylinterit 22b ovat alarivissä. Näitä normaaleja ryhmiä  $R_1 \dots R_N$  on riittävän monta kappaletta. Viimeisen ryhmän yläsylinterejä on merkitty viitteellä  $21_n$ , imuteloja viitteellä  $22_n$  ja kuivatusviiraa viitteellä  $20_n$ .

Kuviossa 4 on esitetty sellainen hybridikuivatusosa, jossa on ensiksi ennestään tunnettuja normaaleja sylinteriryhmiä  $R_1 \dots R_{n-1}$ , joissa kontaktikuivatussylinterit 21a ovat ylärivissä ja kääntösylinterit 22a alarivissä ja ryhmien  $R_1$  ja  $R_2$  jne. välillä on sopivimmin suljettu vienti. Mainittuja ryhmiä  $R_i$  on n-1 kpl, minkä jälkeen seuraa sillä paikalla, joissa ennestään tunnetuissa monisylinterikuivattimissa olisi ns. käännetty ryhmä, keksinnön mukainen "normaali" kuivatusmoduli  $10_n$ , jossa isosylinteri 15 on yläpuolella ja kontaktisylinteripari 21 alapuolella. Modulin  $10_n$  jälkeen seuraa vielä "normaali" sylinteriryhmä  $R_N$ , jonka kuivatusviiraa on merkitty viitteellä  $20_N$ .

Kuten edellä kuvioista 2,3 ja 4 selviää voidaan keksinnön mukaisia moduleja 10 käyttäen muodostaa erilaisia ns. hybridikuivatusosia. Moduleja 10 on yksi tai useampia sopivissa kohdissa ja sen lisäksi hybridikuivatusosassa on kuivatussylinteriryhmiä, edullisimmin sellaisia "normaaleja" ryhmiä R, joissa kontaktikuivatussylinterit 21a ovat ylärivissä ja kääntöimutelat 22 alarivissä, mutta tarvittaessa voidaan käyttää myös ns. käännettyjä ryhmiä, vaikka niissä ilmeneekin katkojen sattuessa vaikeuksia paperihylyn käsittelyssä.

20

25

30

Kuvion 5 mukaisen moduliryhmän  $10_1, 10_2, 10_3$  rakenteen tärkeimmät mitoitusparametrit on jo edellä selostettu. Kuviossa 5 ensimmäinen moduli  $10_1$  on ns. käännetty moduli, jossa isosylinteri 15 on alapuolella ja kontaktisylinteripari 21 yläpuolella. Raina W siirtyy kuivatusviiran 20 pinnalta seuraavan modulin  $10_2$  ensimmäisen imutelan 22 yli kulkevan viiran  $20_2$  pinnalle sektorissa  $c_0$ . Tämän jälkeen raina W siirtyy imutelalla 22 sen vaipan urituksessa 16R (kuvio 11) vallitsevan alipaineen kiinnipitämänä seuraavalle kontaktisylinterille 21, jonka kuumennettua sileää pintaa 21' vasten raina puristuu viiran 20 kireyden vaikutuksesta sektorissa b. Tämän jälkeen raina W siirtyy olennaisesti välittömästi

isosylinterin 15 urituksella 16R varustetulle pinnalle, jossa sitä pidetään urituksen 16R alipaineen ja/tai huuvassa 11 vallitsevan ylipaineen vaikutuksella. Isosylinterin 15 kuivatussektori a on mahdollisimman suuri sopivimmin a ≈ 300°. Sektorin a jälkeen raina W siirtyy olennaisesti välittömästi seuraavalle kontaktikuivatussylinterille 21 ja sen mahdollisimman suuren kuivatussektorin b, sopivimmin b ≈ 270°, jälkeen kääntöimutelan 22 siirtämänä seuraavalle kuivatusmodulille 10₃.

Kuviossa 6 on esitetty sellainen kuivatusmodulipari  $10_1, 10_2$ , joiden molempien huuvat  $11_1$  ja  $11a_2$  on väliseinin  $12_1$  ja  $12_2$  jaettu kahteen osastoon 10a ja 10b. Kuivatusmodulin  $10_1, 10_2$  huuvaparilla  $11_1, 11_2$  on yhteinen pystyväliseinä 12, joka kulkee alla olevan kontaktisylinterin 21 pyörimiskeskiön kohdalta tai alueella.

Kuviossa 7 on esitetty sellainen keksinnön mukainen kuivatusmoduli 10, jossa isosylinterin 15 ja kontaktisylinterien 21 välillä kuivatusviiralla 20 ja rainalla W on lyhyehköt suorat vedot 20S. Kontaktisylinterien 21 ja imutelan 22 väleillä kuivatusviiralla 20 on myös hyvin lyhyet suorat vedot 20S<sub>0</sub>. Mainittujen suorien vetojen 20S;20S<sub>0</sub> alueille voidaan järjestää sinänsä tunnetut ejektiopuhalluslaatikot 13, joiden ilmapuhalluksilla estetään ylipaineiden indusoitumista sulkeutuviin nippitiloihin N+, sillä muutoin mainitut ylipaineet aiheuttaisivat rainan W irtoamisia kuivatusviirasta 20 nippien N+ kohdilla. Kuvion 7 kuivatusmoduli käsittää päällepuhallus- ja/tai läpipuhallustelan lisäksi kolme kontaktisylinteriä 21 ja kaksi kääntötelaa 22.

Kuviossa 8 esitetyllä keksinnön mukaisella kuivatusmodulien 10A ja 10B parilla on edellä esitettyjä olennaisesti suurempi korkeus, jolloin konehallin korkeus voidaan tehokkaasti hyödyntää. Isosylinterit 15 ja niiden alla olevat kontaktisylinterit 21 on sijoitettu huomattavalle korkeudelle niin, että isosylinterien 15 ja kontaktisylinterien 21 välillä viiralla 20 ja rainalla W on varsin pitkät suorat vedot 20S<sub>1</sub> ja 20S<sub>2</sub>, joiden yhteyteen on ulotettu kuivatushuuvien 11 ulokeosat 11A ja 11B. Ulokeosien 11A ja 11B alueilla tapahtuu kuivatuskaasujen suihkustojen avulla rainan W päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatusta. Muutoin on kuviossa 8 esitetty modulipari 10A,10B edellä selostetun

35

kaltainen. Kuviossa 8 kuivatussylinterit 21 ja kääntöimutelat 22 on sijoitettu olennaisesti alemmalle tasolle kuin muut kuivatuslaitteet, jolloin käytettävissä oleva korkeustila on entistä tehokkaammin tullut hyödynnetyksi.

5

Kuviossa 9 on esitetty isosylinterin 15 ympärillä olevan huuvan 11 rakenne ja kuivatuskaasun kuten ilman tai tulistetun höyryn kierrätysjärjestely. Huuva 11 on jaettu väliseinällä 12 kahteen osastoon 10a ja 10b. Osastoihin 10a,10b tuodaan kuuma kuivatuskaasu syöttöputkien 31 10 kautta, joista kuivatusilma jakautuu yhteen 41 kautta suutinkammioon 40, jota rajoittaa ulkopuolelta kaareva seinämä 42 ja sisäpuolelta suutinkenttä 43, joka on hyvin pienen välin  $\Delta \approx 10...60$  mm, sopivimmin  $\Delta \approx 20...30$  mm, päässä kuivatusviiran 20 päällä kulkevan rainan W ulkopinnasta. Isosylinteri 15 on varustettu läpirei'itetyllä 16P vaipalla 15 16, jossa on ulkopuolinen uritus 16R, joihin läpirei'itys 16P avautuu (kuvio 11). Isosylinterin 15 sisäpuoli on yhdistetty sen toisen akselitapin kannattimen 17 yhteydessä olevalla imuyhteellä 18 imuputkeen 19, joka on yhdistetty imupumppuun 37 (kuvio 10) alipaineen  $p_o \approx 0,5...20$  kPa aikaansaamiseksi vaipan 16 uritukseen 16R. Läpi-20 virtauskuivatuksessa käytetään olennaisesti samanlaista järjestelyä, mutta isosylinterin 15 vaipan avoin pinta-ala on huomattavan suuri, samalla kun telaan rainan peittävälle osalle aikaansaadaan huomattava alipaine  $p_0 \approx 5...50 \text{ kPa}$ .

Keksinnön edullisessa sovellusmuodossa isosylinterin 15 sektorilla a rainaan kohdistetaan paine-ero ΔP<sub>1</sub>, joka painaa kuivattavaa rainaa W kuivatusviiraa 20 vasten rainan W ollessa ulkokaarteen puolella ja pyrkiessä irtoamaan kuivatusviirasta 20 keskipakovoimien vaikutuksesta, jotka voimat ovat verrannolliset termiin 2 v²/D<sub>1</sub>. Näitä irrottavia voimia ehkäistään paine-erolla ΔP<sub>1</sub>, joka vaikuttaa rainan ulkopinnan ja isosylinterin 15 vaipan 16 urituksen 16R välillä. Tämä paine-ero ΔP<sub>1</sub> valitaan yleensä alueelta ΔP<sub>1</sub> = 1...4 kPa. Vastaavassa tarkoituksessa kääntöimutelojen 22 sektorilla c, jolla raina W joutuu ulkokaarteen puolelle, käytetään paine-eroa ΔP<sub>2</sub>, joka valitaan yleensä alueelta ΔP<sub>2</sub> = 1...4 kPa. Nämä paine-erot ΔP<sub>1</sub> ja ΔP<sub>2</sub> aikaansaadaan isosylinterin 15 ja kääntöimutelan 22 sisätilaan 22 sen akselitapain yhteydessä ole-

van imuyhteen 17,18;38a kautta johdettavalla alipaineella, joka saa aikaan myös seuraavassa selostettavat vuotovirtaukset  $F_1, F_2$  sektoreiden a ja c ulkopuolella.

5 Kuten kuvioihin 5,9 ja 10 on merkitty isosylinterin 15 sektorilla 360°-a siis sillä sektorilla, joka ei ole kuivatusviiran 20 peittämä, tapahtuu sylinterivaipan 16 läpi sylinterin sisätilaan päin vuotovirtaus F<sub>1</sub>, mutta läpirei'ityksen 16P kuristuksen siis virtausvastuksen sopivalla mitoituksella saadaan tämä vuorovirtaus F<sub>1</sub> sellaiseksi, ettei se häirit10 se alipaine-eron ΔP<sub>1</sub> muodostumista riittäväksi urissa 16R. Vastaava vuotovirtaus tapahtuu myös imutelojen 22 vapaalla sektorilla 360°-c ja tätä virtausta on kuvioissa 5 ja 10 merkitty F<sub>2</sub>:lla. Isosylinteri 15 samoin kuin kääntöimutelat 22 voivat olla varustettu myös sisäpuolisilla imulaatikoilla ja tiivistyselementeillä kyseisten vuotovirtausten minimoimiseksi.

Kuviossa 10 on esitetty kaaviollisesti kuivatuskaasujen ja puhallusilmojen kiertojärjestelyesimerkki. Huuvan 11 osastoihin 10a ja 10b tuodaan tulovirtaukset B<sub>in</sub> tuloilmakanavien 30 kautta. Tulokaasun tila eri osastoihin 10a ja 10b voi olla keskenään erilainen. Tulovirtauksia  $\mathtt{B}_{ ext{in}}$ säädetään säätöpellein 31. Suutinkentästä 43 suurienergiaiset kuumat kuivatuskaasuvirtaukset kohdistuvat suurella nopeudella v<sub>s</sub> = 50...150 m/s rainan W ulkopintaan, millä aikaansaadaan ns. päällepuhalluskuivatusta eli "impingement"-kuivatusta. Läpivirtauskuivatustilanteessa osa kuivatuskaasusta kulkee nuolten  $B_1$  suunnassa rainan W, kuivatusviiran 20 ja isosylinterin 15 vaipan 16 isosylinterin 15 sisätilaan, jossa vallitsee pumpun 37 aikaansaama alipaine p $_{o} \approx 5...50~\mathrm{kPa}.$ Tätä kuvaa imuputken 19 nuoli  ${f B_2}$ . Kuvion 10 mukaisesti puhaltimesta 36 johdetaan nuolten  ${f B_3}$  suunnassa ejektiopuhalluslaatikoiden  ${f 13}$  ilmapuhallukset, joilla estetään ylipaineen syntyminen sulkeutuviin nippitiloihin N+. Imutelojen 22 toisessa akselitapissa on imuyhde 38a, jonka kautta nuolten B<sub>5</sub> suunnassa johdetaan sylinterien 22 sisätilasta imuvirtaus imupumpun 38 avulla. Täten aikaansaadaan sylinterin 22 rei'itetyn 16P ja uritetun 16R vaipan 23 ulkopinnalle alipaine, jonka avulla pidetään raina W sylinterin 22 ja kuivatusviiran 20 yhteydessä sen kulkiessa sektoreilla c ulkokaarteen puolella. Lisäksi kuviossa 10 on esitetty

20

25

35

puhaltimella 39 tuotavaksi nuolen  $B_4$  suunnassa korvausilmavirtaus yhteen 14 kautta huuvan 100 korvausilmaksi. Yhde 14 vastaa kuviossa 1 ja 2 esitettyjä puhallussuuttimia 101.

5 Kuviossa 11 on esitetty isosylinterin 15 ja kääntöimutelan 22 vaipan 16;23 aksiaalisuuntaiset leikkaukset XI-XI kuvioissa 9 ja 10. Mainitut vaipat 16;23 on varustettu niiden ulkopintaa kiertävällä rengasurituksella 16R, jonka urien syvyyttä on merkitty r₀:lla ja urien leveyttä l₀:lla sekä urien välisten täyden seinämävahvuuden omaavien vaipan osien 10 leveyttä l₁:llä. Urien 16R pohjiin avautuvat vaipan 16;23 lävistävät rei'itykset 16P. Reikien halkaisijaa on merkitty φ:llä ja vaipan 16;23 täyttä paksuutta r₁:llä. Seuraavassa esitetään kuvion 11 mukaisen uravaipan eräs edullinen mitoitusesimerkki: r₀ ≈ 5 mm, l₀ ≈ 5 mm, r₁ ≈ 20 mm, l₁ ≈ 15 mm, φ ≈ 4 mm. Rei'ityksen 16P tiheys ja φ:t valitaan sopivimmin niin, että reikäprosentti urien 16R pohjan koko pinta-alasta on n. 1...3 %.

Keksinnön mukaiseen kuivatusmenetelmään ja kuivatusosaan voidaan järjestää myös paperin poikkisuuntaisen kuivatusprofiilin hallinta- ja säätöjärjestely. Tämä on toteutettavissa siten, että yksi tai useampi 20 kuivatusmoduli 10 varustetaan sellaisella päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylinterin 15 huuvalla 11, joka on jaettu koneen poikkisuunnassa useisiin lohkoihin, edullisimmin konesuuntaisilla pystysuorilla väliseinillä (ei esitetty). Mainittuihin lohkoihin johdetaan lämpötilaltaan, kosteudeltaan ja/tai paineeltaan keskenään erilaisia kuivatus-25 kaasuja. Tämän asemesta tai lisäksi voidaan eri lohkoissa käyttää nopeudeltaan erilaisia kuivatuskaasusuihkustoja. Tällä järjestelyllä paperirainan W kuivumista on säädettävissä poikkisuunnassa ja paperirainalle saadaan poikkisuunnassa juuri halutunmuotoinen, tavallisimmin tasainen kosteusprofiili. Kyseinen lohkosäätö poikittaisen kosteusprofiilin hallinnassa on toteutukseltaan useista eri yhteyksistä sinänsä ennestään tunnettu, joten sitä ei tässä yhteydessä sen tarkemmin selosteta eikä kuvioissa esitetä.

35 Seuraavassa esitetään taulukon muodossa simulointiesimerkki haihdutustehoista erään keksinnön mukaisen kuivatusmodulin 10 sisällä, kun isosylinterillä 15 ei käytetä läpivirtauskuivatusta. Seuraavassa taulukossa on sarakkeessa a) esitetty haihdutustehot yksiköissä kg H<sub>2</sub>O / h kuivatusosan alkupäässä ja sarakkeessa b) vastaavat haihdutustehot kuivatusosan loppupäässä. Modulin eri osien kuivatustehot on lisäksi 5 seuraavassa taulukossa esitetty prosentteina modulin 10 koko haihdutustehosta.

		a)		b)	
10		$kg H_2O/h$	8	kg H <sub>2</sub> O/h	£
	isosylinteri (15)	4429,7	67,7	4884,1	76,1
	1. kontaktisyl. (21)	544,7	8,3	513,7	8,0
	imutela (22)	1140,9	17,5	671,6	10,5
	2. kontaktisyl. (21)	421,8	6.5	344,9	5,4
15		yht	. 100,0	yh	t. 100,0

Kuten edellä olevasta taulukosta selviää tapahtuu modulin 10 koko haihdutustehosta ~ 65-75 % isosylinterillä 15 lopun haihdutustehon jakau20 tuessa pääasiallisesti tasan kontaktisylinteriparin 21 ja kääntöimutelan 22 kesken.

Seuraavassa esitetään patenttivaatimukset, joiden määrittelemän keksinnöllisen ajatuksen puitteissa keksinnön eri yksityiskohdat voivat vaihdella ja poiketa edellä vain esimerkinomaisesti esitetystä.

#### Patenttivaatimukset

20

- Menetelmä paperirainan (W) kuivatuksessa, jossa menetelmässä paperiraina (W) on kuivatusviiran (20<sub>i</sub>) tukemana ilman rainan (W) olennaisen
   pitkiä avoimia vetoja sen kuivattavana olevan osuuden pituudella (L<sub>w</sub>;L<sub>wo</sub>), tunnettu siitä, että menetelmä käsittää kombinaationa seuraavat vaiheet (a), (b), (c) ja (d):
- (a) kontaktikuivataan paperirainaa (W) painaen sitä kuivatusviiralla 10 (20) sylinteripinnalla (21'), jonka halkaisija valitaan  $D_2 > 1,5$  m, sektorissa b, jonka suuruus valitaan b > 180°;
- (b) haihdutuskuivatetaan rainaa päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatuksena rainaan (W) kohdistettavilla suurinopeuksisilla

  ( $v_9$ ) kuivatuskaasusuihkuilla mainitulla kuivatusviiralla (20)
  seuraavan suurihalkaisijaisen sylinterin (15) pinnalla sektorissa a > 180° rainan (W) ollessa ulkokaarteen puolella, ja
  jonka viimemainitun sylinterin (15) halkaisija  $D_1$  valitaan  $D_1 > D_2$  ja lisäksi  $D_1 > 2$  m;
  - (c) suoritetaan olennaisesti edellä määritellyn kaltainen vaihe (a);
- (d) ennen vaihetta (a) ja/tai vaiheen (c) jälkeen ohjataan kuivattava raina (W) imutelan (22) alipaineisen sektorin c yli rainan
   (W) ollessa kuivatusviiran (20) kannatuksessa ulkokaarteen puolelle, jonka sektorin suuruus valitaan c >160° ja jonka imutelan (22) halkaisija D<sub>3</sub> valitaan D<sub>3</sub> < D<sub>2</sub>.
- 2. Patenttivaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, 30 että menetelmävaiheet suoritetaan järjestyksessä (a),(b),(c),(d).
  - 3. Patenttivaatimuksen 1 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että menetelmävaiheet suoritetaan järjestyksessä (b),(c),(d),(a).

- 4. Jonkin patenttivaatimuksen 1-3 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että kuivattava paperiraina (W) johdetaan em. menetelmävaiheiden (a)-(d) läpi nopeudella, joka on luokkaa  $v \approx 25-40$  m/s.
- 5 5. Jonkin patenttivaatimuksen 1-4 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että em. vaiheessa (b) rainaan (W) kohdistetaan paine-ero  $\Delta P_1$ , joka painaa kuivattavaa rainaa (W) kuivatusviiraa (20) vasten mainitulla sektorilla a, joka paine-ero  $\Delta P_1$  valitaan alueelta  $\Delta P_1 \approx 0,5...50$  kPa, sopivimmin  $\Delta P_1 \approx 2...20$  kPa, että em. mainitussa vaiheessa (d) rainaan (W) kohdistetaan sitä kuivatusviiran (20) pinnalla pidättävä paine-ero  $\Delta P_2$ , joka valitaan alueelta  $\Delta P_2 \approx 0,5...5$  kPa, sopivimmin  $\Delta P_2 \approx 2...3$  kPa, ja että mainitut paine-erot  $\Delta P_1$  ja  $\Delta P_2$  aikaansaadaan kyseisen sylinterin (15) ja imutelan (22) vaipan (16;23) sisätilaan sen akselitappien yhteydessä olevan imuyhteen (17,18;38a) kautta johdettavalla alipaineella.
- 6. Jonkin patenttivaatimuksen 1-5 mukainen menetelmä, t u n n e t t u siitä, että edellä määritellyssä vaiheessa (a) ja (c) mainittu kuivatussektori valitaan b ≈ 180°...300°, sopivimmin b ≈ 210°...260°, ja/tai että edellä määritellyssä vaiheessa (b) mainittu kuivatussektori valitaan a ≈ 180°...320°, sopivimmin a ≈ 220°...300°, ja/tai että edellä mainitussa vaiheessa (d) mainittu kuivatussektori valitaan c ≈ 160°...300°, sopivimmin c ≈ 200°...270°.
- 7. Jonkin patenttivaatimuksen 1-6 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että edellä mainitussa vaiheessa (a) mainittu halkaisija valitaan  $D_2\approx 1,5\dots 2,5$  m sopivimmin  $D_2\approx 1,8\dots 2,2$  m ja vaiheen (b) mainittu halkaisija valitaan  $D_1\approx 2\dots 5$  m sopivimmin  $D_2\approx 2,4\dots 3,5$  m, että valitaan halkaisijasuhde  $D_1/D_2\approx 1,0\dots 2,2$ , sopivimmin  $D_1/D_2\approx 1,5\dots 1,7$ , ja että valitaan halkaisijasuhde  $D_2/D_3\approx 1,1\dots 2,2$ , sopivimmin  $D_2/D_3\approx 1,2\dots 1,6$ .
- Jonkin patenttivaatimuksen 1-7 mukainen menetelmä, t u n n e t t u siitä, että edellä määritellyssä vaiheessa (b) kuivatusviiralla (20)
   ulkokaarteen puolelle olevaan rainaan (W) sektorilla a kohdistettujen suurienergiaisten kuivatuskaasusuihkustojen nopeus v<sub>g</sub> valitaan alueelta

- $v_g \approx 50...150$  m/s, sopivimmin päällepuhalluskuivatuksessa  $v_g \approx 80...130$  m/s, ja läpivirtauskuivatuksessa  $v_g \approx 20...60$  m/s.
- 9. Jonkin patenttivaatimuksen 1-8 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että em. menetelmävaiheet (a), (b), (c) ja (d) suoritetaan kerran tai toistetaan kahdesti tai useammin saman kuivatusviiran (20<sub>i</sub>) kannatuksessa ja että tämän jälkeen raina (W) siirretään olennaisesti suljettuna ryhmävälivientinä (C) seuraaviin menetelmävaiheisiin (a) (d), jotka suoritetaan seuraavan kuivatusviirasilmukan (20<sub>i+1</sub>) kannatuksella ja samalla sopivimmin käännetään rainan (W) puolta vastakkaiseksi edellisiin vaiheisiin nähden (kuviot 1,2 ja 5).
  - 10. Jonkin patenttivaatimuksen 1-9 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että raina johdetaan 3-12 kertaa toistettavien menetelmävaiheiden (a) (d) läpi, jotka järjestetään siten, että haihdutettavan veden määrä aikayksikössä kuivattavan rainan (W) alle jäävää lattiapinta-alaa kohti on alueella 100...160 kg H<sub>2</sub>O/m<sup>2</sup>/h.
  - 11. Jonkin patenttivaatimuksen 1-10 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että mainitut vaiheet (a) ja (b), (b) ja (c)

· · ·

- 20 t u n n e t t u siitä, että mainitut vaiheet (a) ja (b), (b) ja (c) sekä (c) ja (d) suoritetaan olennaisesti välittömästi peräkkäin ilman rainan (W) ja kuivatusviiran (20) olennaisen pitkiä yhteisiä suoria vetoja.
- 25 12. Jonkin patenttivaatimuksen 1-10 mukainen menetelmä, tunnettusitä, että edellä mainitut vaiheet (a) ja (b), (b) ja (c) sekä (c) ja (d) suoritetaan siten, että mainittujen menetelmävaiheiden välillä kuivatusviiralla ja rainalla (W) on lyhyehköt suorat juoksut (20S,20S<sub>0</sub>) tai huomattavan pitkät suorat juoksut (20S<sub>1</sub>,20S<sub>2</sub>), joilla viimemainituilla suorilla juoksuilla myös rainaan (W) kohdistetaan kuivatuskaasusuihkuilla päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatusta (kuviot 7 ja 8).
- 13. Jonkin patenttivaatimuksen 1-12 mukainen menetelmä, tunnet35 tu siitä, ttä menetelmävaiheiden (a),(b),(c) ja/tai (d) välillä
  suoritetaan ejektiopuhallukset ejektiopuhalluslaatikoista.

- 14. Jonkin patenttivaatimuksen 1-13 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että puhallushuuva jaetaan kahteen tai useampaan sektoriin, joissa käytetään lämpötilaltaan, kosteudeltaan ja/tai puhallusnopeudeltaan keskenään erilaisia kuivatuskaasusuihkustoja.
- 15. Jonkin patenttivaatimuksen 1-14 mukainen menetelmä, tunnettun siitä, että kuivatusosan eri moduleissa käytetään erilaisia kuivatuskaasusuihkustoja.

5

- 10 16. Jonkin patenttivaatimuksen 1-15 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että kuivatusmodulissa (10) tai-moduleissa päällepuhallusja/tai läpivirtaussylinterin (15) huuva (11) jaetaan poikkisuunnassa
  useisiin lohkoihin, että mainittuihin lohkoihin johdetaan lämpötilaltaan, kosteudeltaan ja/tai paineeltaan keskenään erilaista kuivatuskaa15 sua, tai käytetään mainituissa lohkoissa nopeudeltaan erilaisia kuivatuskaasusuihkustoja, ja että täten paperirainan (W) kuivumista hallitaan ja säädetään poikkisuunnassa ja aikaansaadaan määrätyn muotoinen,
  yleensä tasainen kosteusprofiili.
- 17. Jonkin patenttivaatimuksen 1-16 mukainen menetelmä, tunnet-tusiitä, että edellä esitettyjen vaiheiden (a), (b), (c) ja (d) lisäksi rainaa (W) kuivatetaan yhdellä tai useammalla kuivatussylinteriryhmällä (R) sopivimmin yksiviiraviennillä varustetulla sylinteriryhmillä  $(R_1,R_2,R_N)$ , joiden väleille, ennen ja/tai perään sovitetaan yhteen tai useampaan kertaan suoritettavat em. menetelmävaiheet (a) (d) (kuviot 2,3 ja 4).
- 18. Patenttivaatimuksen 17 mukainen menetelmä, tunnettu siitä, että kuivatusosan alussa käytetään pääasiallisesti päällepuhalluskuivatusta ja kuivatusosan loppuosassa sopivimmin kuiva-ainepitoisuudestan. 75 % alkaen, pääasiallisesti läpivirtauskuivatusta.
- 19. Paperikoneen kuivatusosan kuivatusmoduli (10), joka on tarkoitettu etenkin suurinopeuksisten paperikoneiden kuivatusosiin, joiden nopeus
  35 v ≈ 25-40 m/s ja jossa kuivatusmodulissa (10) on johtotelojen (25) kuivatussylinterien (15,21) ja kääntöimutelan (15,21,22) ohjaama kuiva-

tusviiralenkki (20), tunnettu siitä, että kuivatusmoduli käsittää suuriläpimittaisen  $D_1$  päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylinterin (15), jonka halkaisija  $D_1 > 2$  m ja joka sylinteri (15) on sijoitettu kuivatusviiralenkin (20) sisälle, että mainitun päälle/läpi-5 virtauskuivatussylinterin (15) tuntumaan sen molemmin puolin on sijoitettu sileäpintaiset (21') kuumennetut kontaktikuivatussylinterit (21), joiden läpimitta  $\mathrm{D_2} < \mathrm{D_1}$  ja jotka kontaktikuivatussylinterit (21) on sijoitettu saman kuivatusviiralenkin (20) ulkopuolelle, että rainan (W) kulkusuunnassa ennen ja/tai jälkeen mainittua kontaktikuivatussylinteriä (21) on saman kuivatusviiralenkin (20) sisäpuolelle sijoitettu kääntö-imutela (22) tai -telat, jonka/joiden halkaisija  $D_3 < D_2$ , että mainitut kuivatussylinterit (15,21) ja kääntöimutelat (22) on sijoitettu keskenään niin, että kuivatussylintereillä (15,21) rainan (W) ja kuivatusviiran (20) sivuamissektorit a  $> 180^{\circ}$ , b  $> 180^{\circ}$  ja mainitun päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylinterin (15) ulkovaippa (16) on varustettu urituksella (16R) ja/tai on kuivatuskaasua läpäisevä ja jonka vaipan (16) sivuamissektorille a on järjestetty kuivatushuuva (11), jonka sisällä on kuivattavan rainan (W) ulkopinnan tuntumassa suutinkenttä (43), jonka kautta on kohdistettavissa suurella nopeudella  $(v_9)$  kuivatuskaasusuihkusto kuivattavan rainan (W) vapaata ulkopintaa vasten mainitun sektorin a olennaisella alueella.

20. Patenttivaatimuksen 19 mukainen kuivatusmoduli, tunnettu siitä, että mainitut sylinteri- ja telahalkaisijat on siten valittu, että  $D_1/D_2 = 1,0...2,2$ , sopivimmin  $D_1/D_2 = 1,5...1,7$  ja  $D_2/D_3 = 1,1...2,2$ , sopivimmin  $D_2/D_3 = 1,2...1,6$  ja/tai että mainitut kuivatussylinterit ja/tai johtotelat (15,21,22) on vaaka- ja korkeussuunnassa sijoitettu toisiinsa nähden ja mitoitettu siten, että kahden vierekkäisen kontaktikuivatussylinterin (21) vaaka-etäisyys  $l_3 = (0,3...2) \times D_1$  ja vierekkäisten kontaktikuivatussylinterien (21) ja kääntöimutelan (22) korkeusero  $h_2 = (0,1...1,1) \times D_2$  ja kontaktikuivatussylinterin (21) ja päälle/läpivirtaussylinterin (15) keskinäinen korkeusero  $h_1$  on siten valittu, että  $h_1/h_2 = 2...10$ , sopivimmin  $h_1/h_2 = 3...6$ .

- 21. Patenttivaatimuksen 19 tai 20 mukainen kuivatusmoduli, t u n n e t t u siitä, että mainittuna päällepuhallus- ja/tai läpivirtaus-sylinterinä (15) ja/tai kääntöimutelana (22) käytetään uritetulla (16R) ulkovaipalla ja mainittuun uritukseen aukeavalla läpirei'ityksellä (16P) varustettua sylinteriä, jonka sisätila on yhdistetty sylinterin akselitapin yhteydessä olevalla imuyhteellä (18;38a) alipainelähteeseen (37;38).
- 22. Patenttivaatimuksen 20 mukainen kuivatusmoduli, tunnettu
  10 siitä, että alipaine päällepuhallus- ja/tai läpivirtaussylintereille
  (15) ja/tai kääntöimuteloille (22) on kohdistettu sylinterin tai telan
  sisäpuolelle järjestetystä tiivistein varustetusta imulaatikosta paperirainan (W) peittävälle sektorille.
- 23. Jonkin patenttivaatimuksen 19-22 mukainen kuivatusmoduli, t u n n e t t u siitä, että kaksi peräkkäistä modulia (10<sub>2</sub>,10<sub>3</sub>) on sovitettu yhteisellä kuivatusviiralla (20<sub>2</sub>) yhteen siten, että niiden päällepuhallus- ja/tai läpivirtauskuivatussylinterien (15) keskinäinen vaakaetäisyys 1<sub>11</sub> on alueella 1<sub>11</sub> ≈ (0,8...4) x D<sub>1</sub> ja/tai että päälle/läpivirtauskuivatussylinterin (15) keskiön vaakasuora etäisyys 1<sub>10</sub> lähimmän edeltävän tai seuraavan viiraryhmän modulin (10<sub>1</sub>) vastaavasta sylinteristä (15) on alueella 1<sub>10</sub> ≈ (0,8...4) x D<sub>1</sub>.
- 24. Jonkin patenttivaatimuksen 19-23 mukainen kuivatusmoduli, tun25 nettu siitä, että kaksi tai useampia moduleja (10) on yhdistetty toimivaksi yhteisellä kuivatusviiralenkillä (20) ja että mainittujen modulien (10) välillä käytetään kääntöimutelaa (22), jonka kuivatusviiraa (20) ja rainaa (W) kääntävä sektori c, jolla raina (W) jää ulkokaarteen puolelle, on valittu c > 160° ja että kuivattava paperiraina
  30 (W) tuodaan edelliseltä kuivatusviiralta (20<sub>n</sub>) ja/tai viedään jälkimmäiselle kuivatusviiralle (20<sub>n+1</sub>) olennaisesti suljettuna vientinä.

**.**...

25. Jonkin patenttivaatimuksien 19-24 mukaisista kuivatusmoduleista koostettu kuivatusosa, t u n n e t t u siitä, että mainittuja module35 ja (10<sub>1</sub>...10<sub>N</sub>) on peräkkäin N = 3-12 kpl:tta, että ainakin yksi, sopivimmin kaksi peräkkäistä kuivatusmodulia (10<sub>i</sub>,10<sub>i+1</sub>) on yhdistetty saman

kuivatusviiralenkin (20<sub>i</sub>) yhteyteen niin, että rainan (W) siirto kuivatusviiralta (20) toiselle on järjestetty olennaisesti suljettuna ryhmävälivientinä, sopivimmin kääntöimutelasiirtona mainittujen kääntöimutelojen (22) avulla (kuvio 1).

5

10

• :

- 26. Jonkin patenttivaatimuksien 19-24 mukaisista kuivatusmoduleista koostettu kuivatusosa, tunnettu siitä, että edellä mainittujen modulien (10) lisäksi kuivatusosaan kuuluu yksi tai useampi, sopivimmin yksiviiraviennillä varustettu, sylinteriryhmä  $(R_1,R_2...R_N)$  (kuviot 2,3 ja 4).
- 27. Jonkin patenttivaatimuksen 19-24 mukaisen yhden tai useamman kuivatusmodulin käsittävä paperikoneen kuivatusosa, tunnettu siitä, että kuivatusosassa on useita peräkkäisiä yksiviiraviennillä varustettuja sylinteriryhmiä  $(R_1...R_N)$ , joissa kontaktikuivatussylinterit (21a) ovat ylärivissä ja kääntöimutelat (22a) ovat alarivissä ja että kuivatusosaan kuuluu ainakin yksi kuivatusmoduli  $(10_n)$ , jossa kontaktikuivatussylinteripari (21) on päälle/läpivirtauskuivatussylinterin (15) alapuolella niin, että mainitussa modulissa  $(10_n)$  kontaktikuivatussylinterejä (21) vasten tuleva rainan (W) puoli vaihtuu (kuvio 4).
- 28. Jonkin patenttivaatimuksen 19-27 mukainen kuivatusosa, t u n n e t t u siitä, että mainitut peräkkäiset kuivatusmodulit (10) tai moduliparit (10;10;10;1) on siten käännetty vierekkäisiin moduleihin (10)
  25 tai modulipareihin nähden, että kuivattavan rainan (W) puoli modulilta tai moduliparilta seuraavalle modulille tai moduliparille siirrettäessä vaihtuu (kuviot 1,2 ja 5).
  - 29. Jonkin patenttivaatimuksen 19-28 mukainen kuivatusosa, tun0 nettu siitä, että kuivatusosan alussa olevat kuivatusmodulit tai
    vastaavat soveltavat päällepuhalluskuivatusta ja että loppuosassa sopivimmin kuiva-ainepitoisuudesta n. 75 % alkaen olevat kuivatusmodulit
    tai vastaavat soveltavat läpivirtauskuivatusta.
- 35 30. Jonkin patenttivaatimuksen 19-29 mukainen kuivatusosa, tunnne ttu siitä, että yksi tai useampi kuivatusmoduli (10) on varus-

tettu päällepuhallus- ja/tai läpivirtaushuuvalla, joka on jaettu koneen pituussuunnassa kahteen tai useampaan sektoriin.

31. Jonkin patenttivaatimuksen 19-30 mukainen kuivatusosa, tun5 nettu siitä, että yksi tai useampi kuivatusmoduli (10) on varustettu päällepuhallus- ja/tai läpivirtaushuuvalla, joka on jaettu koneen
poikkisuunnassa useaan lohkoon.

### Patentkrav

- Förfarande vid torkningen av en pappersbana (W), vid vilket förfarande pappersbanan (W) stöds av en torkningsvira (20<sub>1</sub>) utan några väsentligen långa öppna drag av banan (W) utmed längden (L<sub>W</sub>;L<sub>WO</sub>) av den andelen som skall torkas, kännetecknat därav, att förfarandet innefattar i kombination följande skeden (a), (b), (c) och (d):
- (a) pappersbanan (W) kontakttorkas genom att trycka denna med en torkningsvira (20) på en cylinderyta (21'), var diameter väljs  $D_2 > 1.5$  m, i en sektor b, vars storlek väljs b > 180°.
- (b) torkning av banan med avdunstning medelst påblåsning och/eller genomströmning medelst strålar av torkningsgas av hög hastighet ( $v_9$ ) som riktas mot banan (W) på nämnda torkningsvira (20) på ytan av följande cylinder (15) med stor diameter i en sektor a > 180° under det att banan (W) är på den yttre krökens sida; och varvid diametern  $D_1$  av sistnämnda cylinder (15) väljs  $D_1$  >  $D_2$  och dessutom är  $D_1$  > 2 m;

20

• • •

- (c) ett skede som väsentligen liknar skede (a) utförs;
- (b) före skede (a) och/eller efter skede (c) styrs banan (W) som skall torkas över en undertrycksatt sektor c av en sugvals (22)
   25 över en sektor c under det att banan (W) är uppburen av torkningsviran (20) på den yttre krökens sida, storleken av vilken sektor väljs c > 160° och varvid diametern D<sub>3</sub> av sugvalsen (22) väljs D<sub>3</sub> < D<sub>2</sub>.
- 2. Förfarande enligt patentkrav 1, kännetecknat därav, att förfarandestegen utförs i ordningen (a), (b), (c), (d).
  - 3. Förfarande enligt patentkrav 1, känne tecknat därav, att förfarandestegen utförs i ordningen (b), (c), (d), (a).

35

4. Förfarande enligt något av patentkraven 1-3, känne teckna t därav, att pappersbanan (W) som skall torkas leds genom ovannämnda förfarandesteg (a)-(d) med en hastighet som är av klassen  $v \approx 25-40$  m/s.

5

10

15

- 5. Förfarande enligt något av patentkraven 1-4, känne teckna at därav, att i ovannämnda steg (b) riktas en tryckskillnad  $\Delta P_1$  mot banan (W), som trycker banan (W) som skall torkas mot torkningsviran (20) på nämnda sektor a, vilken tryckskillnaden  $\Delta P_1$  väljs inom området  $\Delta P_1 \approx 0,5...50$  kPa, lämpligast  $\Delta Pa_1 \approx 2...20$  kPa, att i ovannämnda steg (d) riktas en tryckskillnad  $\Delta P_2$  mot banan (W) som håller den på ytan av torkningsviran (20), vilken väljs inom området  $\Delta P_2 \approx 0,5...5$  kPa, lämpligast  $\Delta P_2 \approx 2...3$  kPa, och att nämnda tryckskillnader  $\Delta P_1$  och  $\Delta P_2$  åstadkommes i det inre utrymmet av ifrågavarande cylinder (15) och manteln (16;23) av sugvalsen (22) med ett undertryck som skall ledas via en sugförbindelse (17,18;38a) i förbindelse med dess axeltappar.
- Förfarande enligt något av patentkraven 1-5, k å n n e t e c k n a t därav, att i ovan definierade steg (a) och (c) väljs nämnda
   torkningssektor b ≈ 180°...300°, lämpligast b ≈ 210°...260°, och/eller att i ovan definierade skede (b) väljs nämnda torkningssektor a ≈ 180°...320°, lämpligast a ≈ 220°...300°, och/eller att i ovannämnda skede (d) väljs nämnda torkningssektor c ≈ 160°...300°, lämpligast c ≈ 200°...270°.

25

- 7. Förfarande enligt något av patentkraven 1-6, känne teckna t därav, att i ovannämnda steg (a) väljs nämnda diameter  $D_2\approx 1,5\dots 2,5$  m, lämpligast  $D_2\approx 1,8\dots 2,2$  m och nämnda diameter i steg (b) väljs  $D_1\approx 2\dots 5$  m, lämpligast  $D_2\approx 2,4\dots 3,5$  m, att diameterförhållandet  $D_1/D_2$  väljs  $D_1/D_2\approx 1,0\dots 2,2$ , lämpligast  $D_1/D_2\approx 1,5\dots 1,7$ , och att diameterförhållandet  $D_2/D_3$  väljs  $D_2/D_3\approx 1,1\dots 2,2$ , lämpligast  $D_2/D_3\approx 1,2\dots 1,6$ .
- 8. Förfarande enligt något av patentkraven 1-7, k ä n n e t e c k 35 n a t därav, att i ovan definierade steg (b) väljs hastigheten  $v_g$  av strålarna av torkningsgas av hög energi som riktats på sektorn a mot

banan (W) på torkningsviran (20) på den yttre krökens sida inom området  $v_g \approx 50...150$  m/s, lämpligast  $v_g \approx 80...130$  m/s vid påblåsningstorkningen, och  $v_g \approx 20...60$  m/s vid genomströmningstorkningen.

- 9. Förfarande enligt något av patentkraven 1-8, känneteck-nat därav, att ovannämnda förfarandesteg (a), (b), (c) och (d) utförs en gång eller upprepas en eller flera gånger uppburna av samma torkningsvira (20<sub>i</sub>) och att banan (W) efter detta överförs i form av ett väsentligen slutet gruppmellanrumdrag (C) till följande förfarandesteg (a)-(d), vilka utförs med stöd av följande torkningsviraslinga (20<sub>i+1</sub>) och på samma gång lämpligast svänger man om banan (W) opp och ner i
- 10. Förfarande enligt något av patentkraven 1-9, känneteck
  15 nat därav, att banan leds 3-12 gånger genom upprepade förfarande

  steg (a)-(d), vilka anordnats på sådant sätt, att mängden vatten som

  skall avdunstas per tidsenhet mot golvytan under banan (W) som skall

  torkas är inom området 100...160 kg H<sub>2</sub>0/m<sup>2</sup>/h.

förhållande till föregående steg (figurerna 1,2 och 5).

. . .

- 20 11. Förfarande enligt något av patentkraven 1-10, känneteckn at därav, att nämnda steg (a) och (b), (b) och (c) samt (c) och (d)
  utförs väsentligen omedelbart efter varandra utan några väsentligen
  långa gemensamma raka drag av banan (W) och torkningsviran (20).
- 12. Förfarande enligt något av patentkraven 1-10, känneteck-nat därav, att ovannämnda steg (a) och (b), (b) och (c) samt (c) och (d) utförs på sådant sätt, att mellan ovannämnda förfarandesteg har torkningsviran och banan (W) tämligen korta raka lopp (20S,20S<sub>0</sub>) eller avsevärt långa raka lopp (20S<sub>1</sub>,20S<sub>2</sub>), med vilka sistnämnda raka lopp man också riktar påblåsnings- och/eller genomströmningstorkning mot banan (W) med torkningsgasstrålar (figurerna 7 och 8).
- 13. Förfarande enligt något av patentkraven 1-12, känneteck-nat därav, att mellan förfarandestegen (a), (b), (c) och/eller (d)
  35 utförs ejektionsblåsningar från ejektionsblåsningslådor.

- 14. Förfarande enligt något av patentkraven 1-13, känneteckn at därav, att blåsningskåpan indelas i två eller flera sektorer, där man använder strålar av torkningsgas av sinsemellan olika temperatur, fuktighet och/eller blåsningshastighet.
- 15. Förfarande enligt något av patentkraven 1-14, k ä n n e t e c k n a t därav, att man använder olika slag av strålar av torkningsgas i olika moduler av torkningspartiet.

5

٤.

- 10 16. Förfarande enligt något av patentkraven 1-15, känneteckn at därav, att i torkningsmodulen (10) eller -modulerna indelas
  kåpan (11) av påblåsnings- och/eller genomströmningscylindern (15) i
  flera avsnittet i tvärriktningen, att man till nämnda avsnitt leder
  torkningsgas av sinsemellan olika temperatur, fuktighet och/eller
- tryck, eller i de olika avsnitten används strålar av torkningsgas med olika hastighet och att man härvid kontrollerar torkningen av pappersbanan (W) och reglerar den i tvärriktningen och åstadkommer en fuktighetsprofil av bestämd, i allmänhet jämn, form.
- 17. Förfarande enligt något av patentkraven 1-16, k ä n n e t e c k n a t därav, att utom ovan presenterade stegen (a), (b), (c) och (d) torkas banan (W) med en eller flera torkningscylindergrupper (R) lämpligast med cylindergrupper (R<sub>1</sub>,R<sub>2</sub>,R<sub>N</sub>) som är försedda med enkelt viradrag, mellan, före och/eller efter vilka man anordnar ovannämnda för-
- 25 farandesteg (a) (d) som skall utföras en eller flera gånger (figurerna 2,3 och 4).
- 18. Förfarande enligt patentkrav 17, kännetecknat därav, att man i början av torkningspartiet använder i huvudsak påblåsningstorkning och i slutdelen av torkningspartiet, lämpligast utgående från torrämneshalten ca 75 %, i huvudsak genomströmningstorkning.
- 19. Torkningsmodul (10) för torkningspartiet av en pappersmaskin, som är avsedd speciellt för torkningspartier av pappersmaskiner som körs
  35 med en hög hastighet på ungefär v ≈ 25-40 m/s och i vilken torkningsmodul (10) finns en torkningsviralänk (20) som styrs av torknings-

cylindrarna (15,21) av ledningsvalsarna (25) och brytsugvalsen (15,21,22), kännetecknad därav, att torkningsmodulen innefattar en påblåsnings- och/eller genomströmningstorkningscylinder (15) med stort tvärsnitt  $D_1$ , varvid diametern  $D_1 > 2$  m och vilken cylinder (15) är placerad innanför torkningsviralänken (20), att man i kontakt med nämnda på-/genomströmningstorkningscylinder (15) på bägge sidor om denna anordnat upphettade kontakttorkningscylindrar (21) med slät yta (21'), vars tvärsnitt  $\mathrm{D}_2 < \mathrm{D}_1$  och vilka kontakttorkningscylindrar (21) är placerade utanför samma torkningsviralänk (20), att i löpriktningen av banan (W) före och/eller efter nämnda kontakt torknings-10 cylinder (21) har man innanför samma torkningsviralänk (20) placerat en brytsugvals (22) eller -valsar, vars diameter  $\mathrm{D_3} < \mathrm{D_2}$ , att nämnda torkningscylindrar (15,21) och brytsugvalsar (22) är sinsemellan placerade så att tangeringssektorerna av banan (W) av torkningsviran på torkningscylindrarna (15,21) är a > 180°, b > 180° och den yttre manteln 15 (16) av nämnda påblåsnings- och/eller genomströmningstorkningscylinder (15) är försedd med spår (16R) och/eller är genomtränglig för torkningsgas och på tangeringssektorn a av manteln (16) har anordnats en torkningskåpa (11), innanför vilken finns i kontakt med den yttre ytan 20 av banan (W) som skall torkas ett munstyckesfält (43), via vilket man kan rikta strålar av torkningsgas med hög hastighet (v<sub>9</sub>) mot den fria yttre ytan av banan (W) på ett väsentligt område av nämnda sektor a.

: \_

20. Torkningsmodul enligt patentkrav 19, kännetecknad 25 därav, att nämnda cylinder- och valsdiametrar är sålunda valda, att  $D_1 > D_2 > D_3$  samt valda på sådant sätt, att  $D_1/D_2 = 1,0...2,2$ , lämpligast  $D_1/D_2 = 1,5...1,7$  och  $D_2/D_3 = 1,1...2,2$ , lämpligast  $D_2/D_3 = 1,2...1,6$  och/eller att nämnda torkningscylindrar och/eller ledvalsar (15,21,22) är horinsontalt och vertikalt placerade på sådant sätt i förhållande till varandra och dimensionerade på sådant sätt i förhållande till varandra, att det horisontala avståndet mellan två bredvid varandra liggande kontakttorkningscylindrar (21)  $1_3 = (0,3...2) \times D_1$  och höjdskillnaden  $h_2$  mellan bredvid varandra liggande kontakttorkningscylindrar (21) och brytsugvalsen (22)  $h_2 = (0,1...1,1) \times D_2$  och den inbördes

höjdskillnaden  $h_1$  av kontakttorkningscylindern (21) och på-/genomströmningscylindern (15) är sålunda vald att  $h_1/h_2 = 2...10$ , lämpligast  $h_1/h_2 = 3...6$ .

- 5 21. Torkningsmodul enligt patentkrav 19 eller 20, kännetecknad därav, att nämnda påblåsnings- och/eller genomströmningscylinder (15) och/eller brytsugvals (22) utgörs av en cylinder med räfflad (16R) yttre mantel och en cylinder som är försedd med en genomperforering (16P) och som öppnar sig till nämnda spårning, vars inre utrymme är 10 förenad med en undertryckskälla (37;38) medelst en sugförbindelse (18;38a) i samband med axeltappen av cylindern.
- 22. Torkningsmodul enligt patentkrav 20, k ä n n e t e c k n a d därav, att undertrycket till påblåsnings- och/eller genomströmningscylindern (15) och/eller till brytsugvalsarna (22) har riktats från n suglåda som är försedd med tätningar som anordnats innanför cylindern eller valsen på en sektor som täcks av pappersbanan (W).

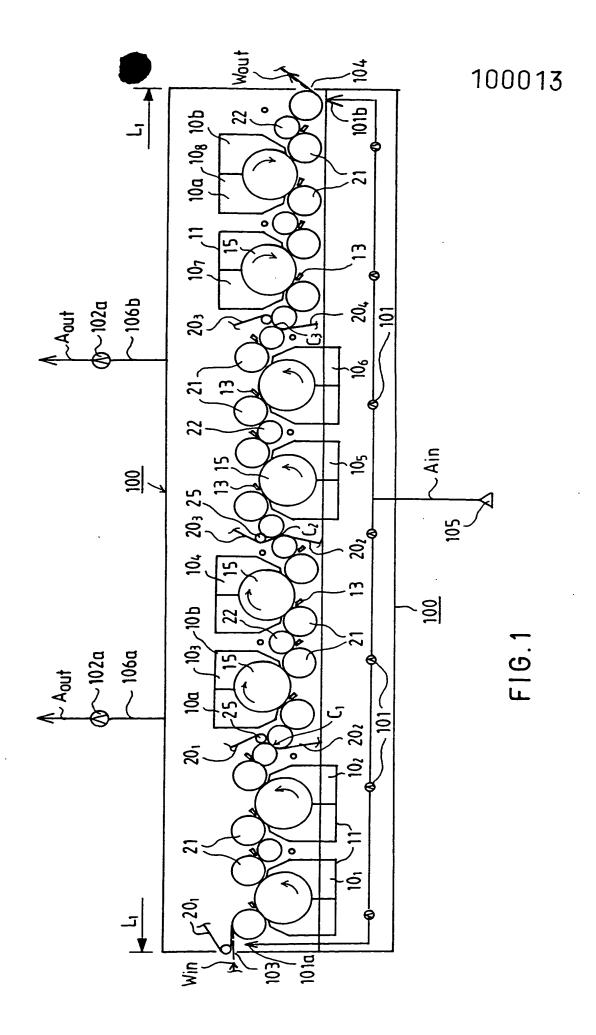
**:** .

- 23. Torkningsmodul enligt något av patentkraven 19-22, k ä n n e t e c k n a d därav, att två moduler (10<sub>2</sub>,10<sub>3</sub>) efter varandra är anordnade på en gemensam torkningsvira (22) samman på sådant sätt, att det inbördes horisontala avståndet l<sub>11</sub> av deras påblåsnings- och/eller genomströmningstorkningscylindrar (15) är inom området l<sub>11</sub> = (0,8...4) x D<sub>1</sub> och/eller att det vågräta avståndet l<sub>10</sub> från mitten av påblåsnings/genomströmningstorkningscylindrarna (15) till motsvarande cylinder (15) i närmast föregående eller följande viragruppmodul (10<sub>1</sub>) är inom området l<sub>10</sub> ≈ (0,8...4) x D<sub>1</sub>.
- 24. Torkningsmodul enligt något av patentkraven 19-23, känne30 tecknad därav, att två eller flera moduler (10) är förenade att
  fungera med gemensam torkningsviralänk (20) och att man mellan nämnda
  moduler (10) använder sig av en brytsugvals (22), varvid sektorn c som
  svänger torkningsviran (20) och banan (W), på vilken sektor banan (W)
  blir kvar på den yttre krökens sida, är vald c > 160° och att pappers35 banan (W) som skall torkas införs från föregående torkningsvira (20<sub>n</sub>)

och/eller förs till den senare torkningsviran  $(20_{n+1})$  väsentligen i form av ett slutet drag.

- 25. Torkningsparti, hopsatt av torkningsmoduler enligt något av
  5 patentkraven 19-24, k ä n n e t e c k n a t därav, att det finns N = 3-12 stycken av nämnda moduler (10<sub>1</sub>...10<sub>N</sub>) efter varandra, att åtminstone en, lämpligast två torkningsmoduler (10<sub>i</sub>,10<sub>i+1</sub>) efter varandra, är förenad(e) med samma torkningsviralänk (20<sub>i</sub>) så att överföringen av banan (W) från en torkningsvira (20) till en annan är
  10 anordnad väsentligen i form av ett slutet gruppdrag, lämpligast i form av en överföring med brytsugvalsar (22) (figur 1).
- 26. Torkningsparti som satts ihop av torkningsmoduler enligt något av patentkraven 19-24, k ä n n e t e c k n a t därav, att utom ovannämnda moduler (10) hör en eller flera cylindergrupper, lämpligast sådana som är försedda med enkelt viradrag, till torkningspartiet (R<sub>1</sub>,R<sub>1</sub>...R<sub>N</sub>) (figurerna 2,3 och 4).
- 27. Torkningsparti med en eller flera torkningsmoduler enligt något av patentkraven 19-24 för pappersmaskiner, kännet ecknat därav, att det finns flera cylindergrupper  $(R_1...R_N)$  med enkelt viradrag efter varandra i torkningspartiet, där kontakttorkningscylindrarna (21a) är i den övre raden och brytsugvalsarna (22a) i den undre raden och att till torkningspartiet hör åtminstone en torkningsmodul  $(10_n)$ ,
- där kontakttorkningscylinderparet (21) är under på-/genom-strömningstorkningscylindern (15) så att sidan av banan (W) som i nämnda modul ( $10_n$ ) kommer mot kontakttorkningscylindrarna (21) byts om (figur 4).
- 30 28. Torkningsparti enligt något av patentkraven 19-27, känne-tecknings-tecknings-moduler (10) eller modulpar (10;10;10;10;1) är sålunda svängda i förhållande till bredvid liggande moduler (10) eller modulpar att den sidan av banan (W) som skall torkas ändras om vid överföring från en modul eller ett modulpar till följande modul eller följande modulpar (figurerna 1,2 och 5).

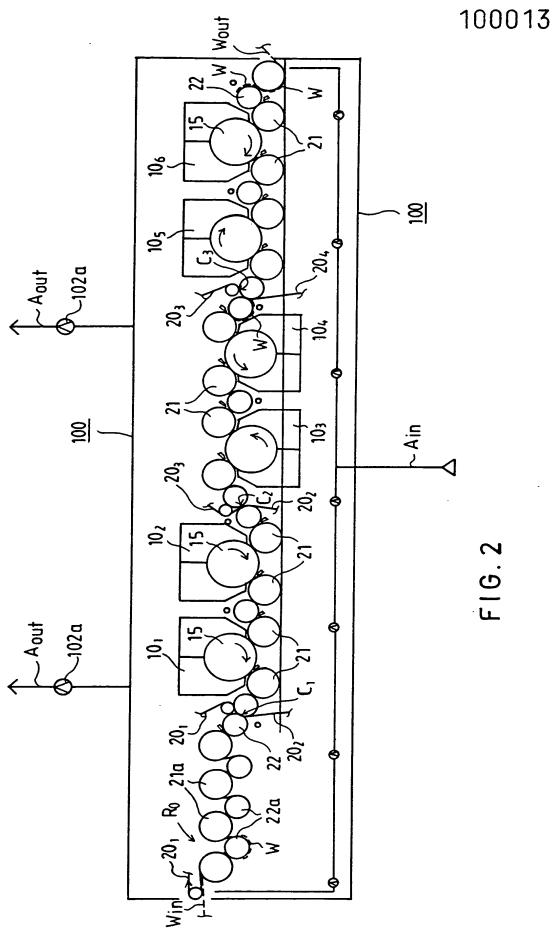
- 29. Torkningsparti enligt något av patentkraven 19-28, kännet e ckn a t därav, att torkningsmodulerna eller motsvarande i början av torkningspartiet lämpar sig för påblåsningstorkning och torkningsmodulerna eller motsvarande i slutdelen, lämpligast från och med en torrämneshalt på ca 75 %, lämpar sig för genomströmningstorkning.
- 30. Torkningsparti enligt något av patentkraven 19-29, kännetecknat därav, att en eller flera torkningsmoduler (10) är försedda med en påblåsnings- och/eller genomströmningskåpa som är indelad 10 i två eller flera sektorer i längdriktningen av maskinen.
- 31. Torkningsparti enligt något av patentkraven 19-30, kännet e cknat därav, att en eller flera torkningsmoduler (10) är försedda med påblåsnings- och/eller genomströmningskåpa som är indelad i 15 flera avsnitt i tvärriktningen av maskinen.



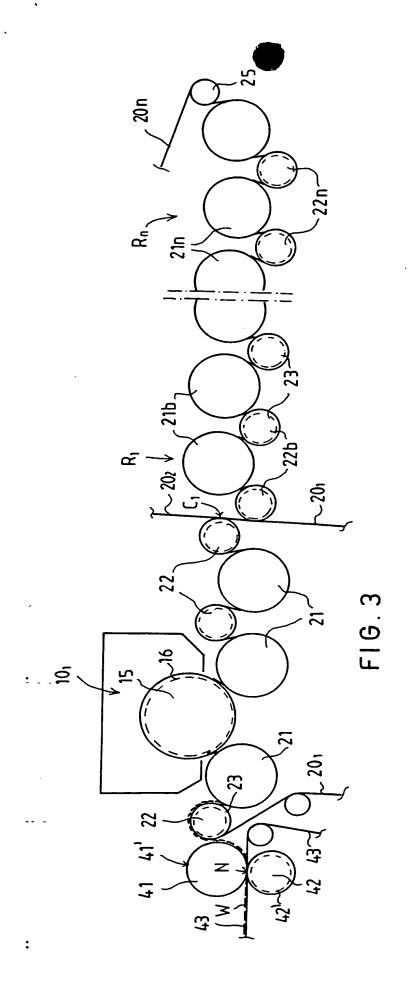
: ..

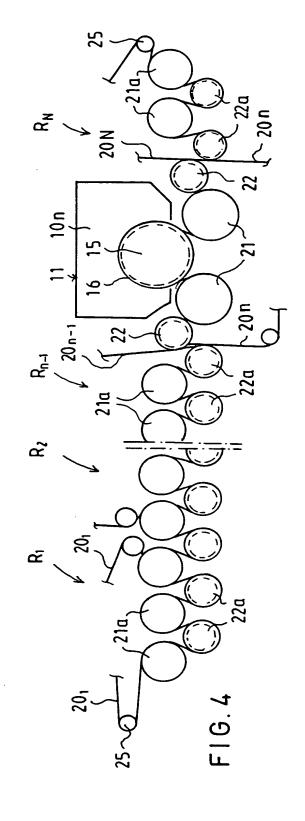
- -

. . .

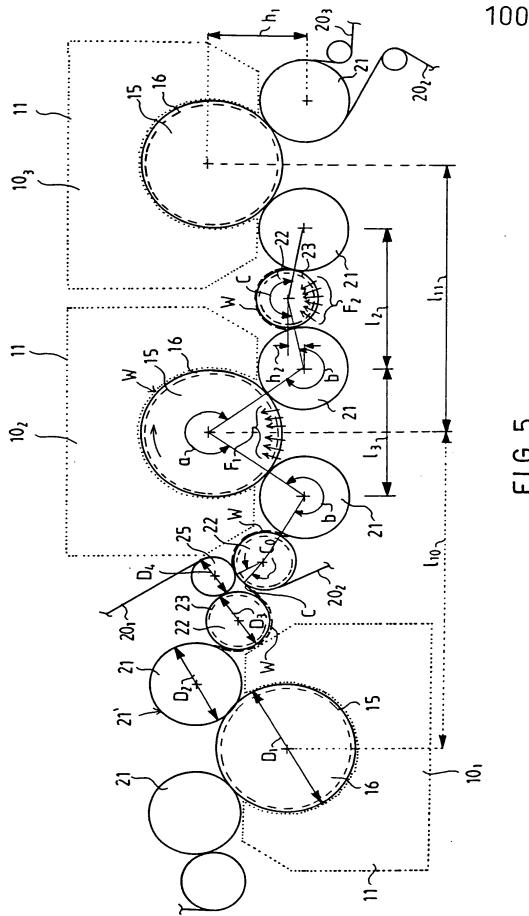


			•
			•
÷			
		·	·
,			
			•

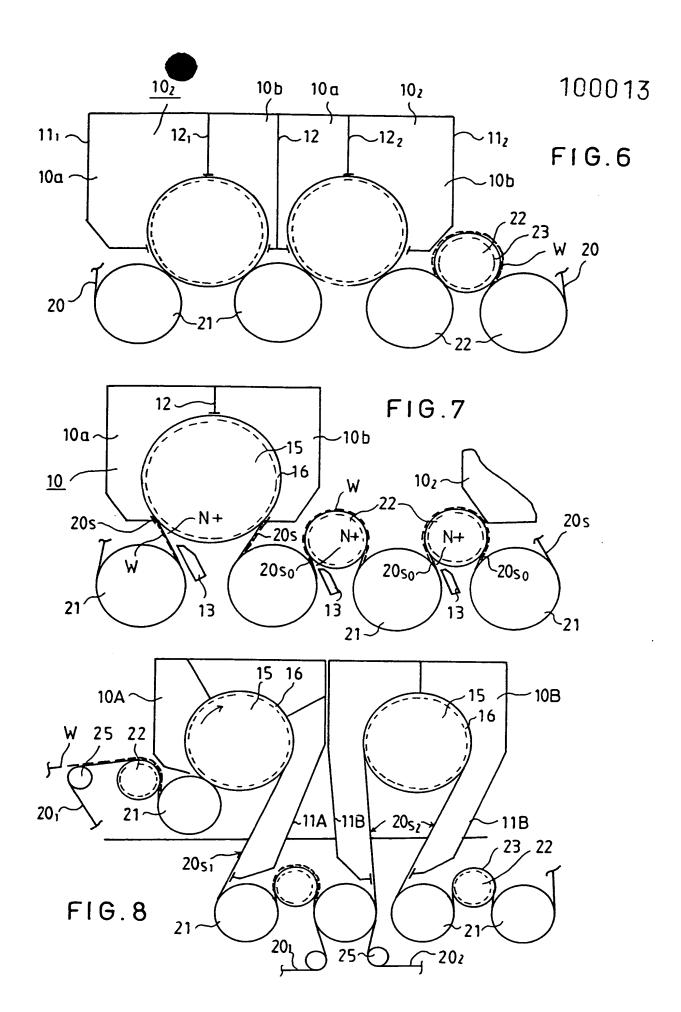




				••
·				
		•		



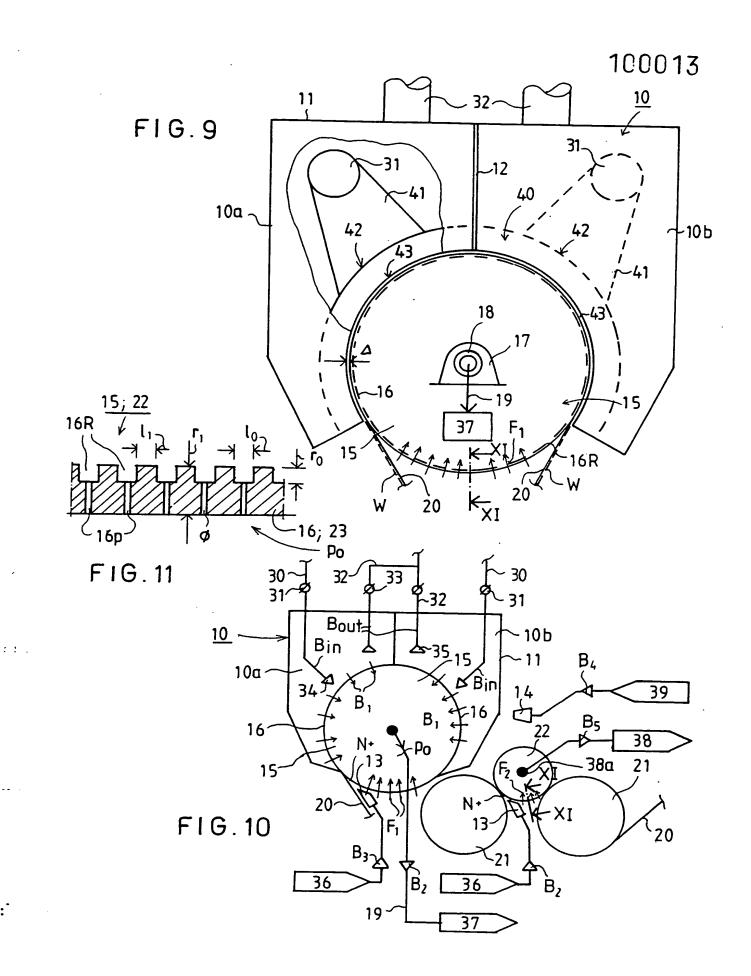
			•
•			
*			
	*		



··

. : -

						•
		· .				
				·		
			·			



					<del>-</del> .
					·
				•	
					•